

日本国特許庁
JAPAN PATENT OFFICE

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出願年月日
Date of Application: 2004年 4月26日

出願番号
Application Number: 特願2004-130276

パリ条約による外国への出願
に用いる優先権の主張の基礎
となる出願の国コードと出願
番号

The country code and number
of your priority application,
to be used for filing abroad
under the Paris Convention, is

J P 2004-130276

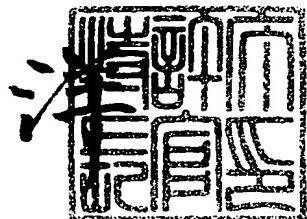
出願人
Applicant(s): キヤノン株式会社

BEST AVAILABLE COPY

2005年 6月 1日

特許庁長官
Commissioner,
Japan Patent Office

八 月



【官機印】
【整理番号】 0002072-01
【提出日】 平成16年 4月 26日
【あて先】 特許庁長官殿
【国際特許分類】 G03G 15/20
【発明者】
【住所又は居所】 東京都大田区下丸子3丁目30番2号 キヤノン株式会社内
【氏名】 石上 恒
【発明者】
【住所又は居所】 東京都大田区下丸子3丁目30番2号 キヤノン株式会社内
【氏名】 藤川 博之
【発明者】
【住所又は居所】 東京都大田区下丸子3丁目30番2号 キヤノン株式会社内
【氏名】 菅原 康好
【発明者】
【住所又は居所】 東京都大田区下丸子3丁目30番2号 キヤノン株式会社内
【氏名】 岡本 直樹
【発明者】
【住所又は居所】 東京都大田区下丸子3丁目30番2号 キヤノン株式会社内
【氏名】 馬場 善信
【発明者】
【住所又は居所】 東京都大田区下丸子3丁目30番2号 キヤノン株式会社内
【氏名】 板倉 隆行
【特許出願人】
【識別番号】 000001007
【氏名又は名称】 キヤノン株式会社
【代理人】
【識別番号】 100096828
【弁理士】
【氏名又は名称】 渡辺 敬介
【電話番号】 03-3501-2138
【連絡先】 担当
【選任した代理人】
【識別番号】 100110870
【弁理士】
【氏名又は名称】 山口 芳広
【電話番号】 03-3501-2138
【手数料の表示】
【予納台帳番号】 004938
【納付金額】 16,000円
【提出物件の目録】
【物件名】 特許請求の範囲 1
【物件名】 明細書 1
【物件名】 図面 1
【物件名】 要約書 1
【包括委任状番号】 0101029

【請求項1】

記録媒体上に形成された未定着トナー像を、定着手段により加熱加圧定着する定着方法において、前記記録媒体の搬送方向に直列に配列した少なくとも2台以上の定着器を通過することによって未定着トナー像の定着が行われるものであり、

前記記録媒体が第一の定着器を通過する前後の記録媒体上温度の最大値をT₁、第二の定着器を通過する前後の記録媒体上温度の最大値をT₂、前記記録媒体の第一の定着器突出から第二の定着器突入までの間の記録媒体上温度の最小値をtとし、前記トナーのフローティング軟化温度をT_s、流出開始温度をT_{fb}とすると、前記T₁、T₂、tの関係が式(1)かつ式(2)を満足することを特徴とする定着方法。

$$T_1 > T_{fb} \quad \text{式(1)}$$

$$T_2 > t > T_s \quad \text{式(2)}$$

【請求項2】

前記トナーのフローティング1/2法溶融温度をT_{1/2}とするとき、前記T₂との関係が、式(3)を満足することを特徴とする請求項1に記載の定着方法。

$$T_2 > T_{1/2} \quad \text{式(3)}$$

【請求項3】

前記トナーが離型剤を含有し、示差走査熱量計測定における吸熱曲線において、最大吸熱ピークの最大値が60乃至140℃の範囲であることを特徴とする請求項1又は2に記載の定着方法。

【請求項4】

記録媒体上に形成された未定着トナー像を、定着手段により加熱加圧定着する定着装置において、前記記録媒体の搬送方向に直列に配列した少なくとも2台以上の定着器を通過することによって未定着トナー像の定着が行われるものであり、

前記記録媒体が第一の定着器を通過する前後の記録媒体上温度の最大値をT₁、第二の定着器を通過する前後の記録媒体上温度の最大値をT₂、前記記録媒体の第一の定着器突出から第二の定着器突入までの間の記録媒体上温度の最小値をtとし、前記トナーのフローティング軟化温度をT_s、流出開始温度をT_{fb}とすると、前記T₁、T₂、tの関係が式(1)かつ式(2)を満足することを特徴とする定着装置。

$$T_1 > T_{fb} \quad \text{式(1)}$$

$$T_2 > t > T_s \quad \text{式(2)}$$

【請求項5】

前記トナーのフローティング1/2法溶融温度をT_{1/2}とするとき、前記T₂との関係が、式(3)を満足することを特徴とする請求項4に記載の定着装置。

$$T_2 > T_{1/2} \quad \text{式(3)}$$

【請求項6】

前記トナーが離型剤を含有し、示差走査熱量計測定における吸熱曲線において、最大吸熱ピークの最大値が60乃至140℃の範囲にあることを特徴とする請求項4又は5に記載の定着装置。

【発明の名称】 定着方法及び定着装置

【技術分野】

【0001】

本発明は、電子写真方式における現像剤で形成されたトナー像を記録媒体上に定着させる定着方法及び定着装置に関する。

【背景技術】

【0002】

一般に、銀塩写真は、画像光沢度が高く、また、画像光沢均一性や色再現性に優れ画質が優れていることはよく知られている。また、印刷においては、単位時間あたりの印刷枚数が多く、高い生産性が特徴である。

【0003】

一方、電子写真においては、近年のデジタル化によって画質も着実に向上してきている。しかし、高い画像光沢度と高い生産性を両立するには至っておらず、高い画像光沢度と高い生産性とを両立した電子写真法によるフルカラー画像形成方法が待望されている。また、高い画像光沢度と高い生産性とを両立しながら、記録媒体搬送速度の比較的速い条件下に、銀塩写真に迫る画像光沢均一性と、画像光沢度と記録媒体光沢度の揃った違和感のない画像を、安定して連続的に得ることができる画像形成方法が求められるようになってきている。

【0004】

電子写真法によって高い画像光沢度と高い生産性とを両立したフルカラー画像形成方法として、現像器を複数台直列に配設し、単色画像とフルカラー画像を同速度で出力可能な高速機が上市されている。しかし、画像光沢度の高い画像が求められる時には、記録媒体搬送速度を低下させるなどして、画像光沢度をあげることが行われ、生産性が犠牲となることがある。

【0005】

一般に記録媒体搬送速度の比較的速い複写機の定着工程に着目すると、記録媒体の定着器通過時間が相対的に短くなるため、記録媒体に加えられる熱量は減少する。記録媒体に加えられる熱量の減少は、画像光沢度低下に直結する。従って、生産性を損なわず光沢度の高い画像を得るために、より多くの熱量を加えられるようにする必要がある。

【0006】

記録媒体搬送速度の比較的速い条件下に、画像光沢度の高い画像を得る方法として、定着ニップを広くして、記録媒体により多くの熱を加えることが行われる。例えば、図1に示したローラーニップ方式と称されるようなローラー定着器では、定着部材同士を強く当接させ、定着ニップを広くすることが行われる。

【0007】

また、図2に示す定着ローラーと搬送定着ベルトを組み合わせたベルトニップ方式の定着装置（（図2）では、搬送定着ベルトを組み合わせることによって、定着ローラーとのニップをより広くとり、高速化に対応しようとする技術がある。

【0008】

記録媒体搬送速度の比較的速い条件下に、画像光沢度の高い画像を得る方法として、より多くの熱量を加えるという同様の考え方から、図3に示す複数個の定着器を配設させたものがある。

【0009】

例として、例えは特許文献1が挙げられる。特許文献1は、記録媒体搬送方向に直列に配置した複数の定着器で、使用個数を切換ながら定着を行ない、記録媒体に加える熱量を変え、印刷画像の光沢を任意に調整するというものがある。印刷速度は低下させずに画像光沢を調整するものであるが、肝心のトナー物性については触れられていない。そのため、搭載するトナー種によっては、所望の光沢が得られないことや巻きつき等の問題を生じることが予想される。最適なトナーについての記載はなく、トナー物性と光沢度との関

【0010】

複数個の定着手段を有する定着装置を備え、複数の定着器の定着条件とトナー物性に言及した公知例として、例えば、特許文献2が挙げられる。特許文献2では、カラートナーを透明な記録媒体上に熱圧定着する方法、特に、第1の定着で仮定着を行い、その後第2の定着で本定着を行う熱圧定着方法において、トナー軟化点と定着温度に関する提案がある。しかし、オーバーヘッドプロジェクター用シートのような透明な記録媒体に限定されていることや、また、第1定着と第2定着の記録媒体搬送速度が比較的低速の記録媒体搬送速度に限定されており、高速機での使用は想定されていない。したがって、記録媒体搬送速度の比較的速い条件下では、十分な透明性が得られないなどの問題が残る。また、定着器の設定温度には言及しているが、記録媒体上の温度を直接的に測定したものではない。オーバーヘッドプロジェクター用シートのような透明な媒体ではない紙のような記録媒体に定着した場合には、記録媒体の纖維による凹部に溶融したトナーが流れ込み、画像表面が凸凹となり、画像光沢度が低くなることがあった。また、定着強度が不足したり、混色性が不十分となり色再現性に劣るなどの課題があった。

【0011】

以上のように、高い光沢度と高い生産性の両立を目指した検討は行われてきたが、トナー物性との関係に着目したものはほとんどなく、また、記録媒体搬送速度が比較的速い条件下に、光沢度均一性が高く、記録媒体光沢度と画像光沢度の差が少ないと違和感のない画像を得る方法についての研究はなされていない。

【0012】

【特許文献1】特開2000-221821

【特許文献2】特開平4-287078

【発明の開示】

【発明が解決しようとする課題】

【0013】

本発明の目的は、上述の如き問題点を解決した定着方法及び定着装置を提供するものである。記録媒体搬送速度の比較的速い条件下に、光沢度が高く、記録媒体上へのトナー載り量に依存せず光沢度が均一で、画像と記録媒体の光沢度の違和感が抑制された画像を、安定的に、また連続的に得ることのできる定着方法及び定着装置を提供することにある。

【課題を解決するための手段】

【0014】

本発明者らは、鋭意検討を重ねた結果、前記記録媒体上に形成されたトナー像を、少なくとも二回以上定着器を通過させた際の記録媒体上温度と、トナーのフローテスタ物性との関係を本発明規定の範囲に調整することによって、上記要求を満足出来ることを見だし本発明に至った。

【0015】

即ち、記録媒体上に形成された未定着トナー像を、定着手段により加熱加圧定着する定着方法において、前記記録媒体の搬送方向に直列に配列した少なくとも2台以上の定着器を通過することによって未定着トナー像の定着が行われるものであり、

前記記録媒体が第一の定着器を通過する前後の記録媒体上温度の最大値をT1、第二の定着器を通過する前後の記録媒体上温度の最大値をT2、前記記録媒体の第一の定着器突出から第二の定着器突入までの間の記録媒体上温度の最小値をtとし、前記トナーのフローテスタ軟化温度をTs、流出開始温度をTfbとすると、前記T1、T2、tの関係が式(1)かつ式(2)を満足することを特徴とする定着方法に関する。

$$T_1 > T_{fb} \quad \text{式(1)}$$

$$T_2 > t > T_s \quad \text{式(2)}$$

【0016】

また、前記トナーのフローテスタ1/2法溶融温度をT1/2とするととき、前記T2との関係が、式(3)を満足することを特徴とする定着方法に関する。

前記トナーが離型剤を含有し、示差走査熱量計測定における吸熱曲線において、最大吸熱ピークの最大値が60乃至140℃の範囲にあることを特徴とする定着方法に関する。

【0018】

また、記録媒体上に形成された未定着トナー像を、定着手段により加熱加圧定着する定着装置において、前記記録媒体の搬送方向に直列に配列した少なくとも2台以上の定着器を通過することによって未定着トナー像の定着が行われるものであり、

前記記録媒体が第一の定着器を通過する前後の記録媒体上温度の最大値をT1、第二の定着器を通過する前後の記録媒体上温度の最大値をT2、前記記録媒体の第一の定着器突出から第二の定着器突入までの間の記録媒体上温度の最小値をtとし、前記トナーのフローティング軟化温度をTs、流出開始温度をTfbとすると、前記T1、T2、tの関係が式(1)かつ式(2)を満足することを特徴とする定着装置に関する。

$$T_1 > T_{fb} \quad \text{式(1)}$$

$$T_2 > t > T_s \quad \text{式(2)}$$

【0019】

また、前記トナーのフローティング1/2法溶融温度をT1/2とするとき、前記T2との関係が、式(3)を満足することを特徴とする定着装置に関する。

$$T_2 > T_1/2 \quad \text{式(3)}$$

【0020】

また、前記トナーが離型剤を含有し、示差走査熱量計測定における吸熱曲線において、最大吸熱ピークの最大値が60乃至140℃の範囲にあることを特徴とする定着装置に関する。

【0021】

さらに、本発明の定着方法においては、以下の方法であることが好ましい。

(1) 第一の定着器を通過する前後の記録媒体上温度の最大値T1が、160℃以下、第二の定着器を通過する前後の記録媒体上温度の最大値T2が、190℃以下であることを特徴とする定着方法及び定着装置である。

(2) 第二の定着器通過前後の記録媒体上温度の最大値T2と第一の定着器突出から第二の定着器突入までの間の記録媒体上温度の最小値tとの差△Tが、10乃至60deg.であることを特徴とする定着方法及び定着装置である。

(3) 第1の定着機が、加熱されたベルトと加圧部材とが形成するニップ部において加圧・加熱されることで、転写材上に形成された未定着トナー画像を定着するベルト定着方式の定着装置であることを特徴とする定着装置である。

【発明の効果】

【0022】

本発明の定着方法及び定着装置を用いることで、記録媒体搬送速度の比較的速い条件下に、光沢度が高く、記録媒体上へのトナー載り量に依存せず光沢度が均一で、画像と記録媒体の光沢度の違和感が抑制された画像を、安定的に、また連続的に得ることができる。

【発明を実施するための最良の形態】

【0023】

以下に、本発明を詳細に説明する。

【0024】

記録媒体上に形成されたトナー像を、記録媒体の搬送方向に直列に配列した、少なくとも2台以上の定着器を通過させ、定着器を通過させた際の記録媒体上温度とトナーのフローティング物性を本発明規定の範囲に調整することによって、記録媒体搬送速度の比較的速い条件下に、光沢度が高く、記録媒体上へのトナー載り量に依存せず光沢度が均一で、画像と記録媒体の光沢度の違和感が抑制された画像を、安定的に、また連続的に得ることができる。

【0025】

半光沢で適用しに応じて衣類を説明するための紙面を図示した。

【0026】

図3に図示した定着装置は、同一機能を有する3つの定着器をシート搬送方向に直列に配置したものである。ここで各定着器は、図示した矢印方向の記録媒体搬送方向上流側から第1の定着器、第2の定着器、第3の定着器である。3台の定着器を配設した定着装置を例示したが、本発明では、2つ以上の定着器を具備した定着装置を用いればよく、図3の定着装置で示した定着器の個数や種類に限定されるものではない。

【0027】

未定着トナー像を担持する記録媒体は、第一の定着器のニップ部に突入し、加熱加圧されながら、挟持搬送されて一次定着処理を受ける。続いて、第二の定着器のニップ部により加熱加圧されながら、挟持搬送されて2次定着処理受け、さらに、3次定着処理を受ける。

【0028】

本発明規定の定着器としては、加熱加圧定着方式の定着装置であれば何ら限定されるものではない。

【0029】

図1にローラーニップ方式定着器の一例を示す。加圧ローラー1は、アルミ製の芯金2上にフッ素樹脂などの耐熱性を有する離型性の良い樹脂表面層3で被覆されている。定着ローラー4は、内部にヒータ5を有する芯金5の上に、耐熱性を有した軟質のシリコーンゴム（又はシリコーンスponジ）からなる下層に形成し、更にこの上にPFAチューブ（又はFEPチューブ）を被覆した被覆層7から構成され、トナー離型性を向上させている。前記定着ローラー4の近くには、シリコーンオイルを定着ローラー4へ塗布するためのオイル供給ローラー8が配置されていてもよい。また、前記定着ローラー4の近くには、定着ローラー4上に残留したトナーや紙粉を除去するためのクリーニング装置9が配置されている。

【0030】

この他、図2には、定着ローラー4と搬送定着ベルト10を組み合わせ、前記ベルト10を介して定着ローラー4に接する圧力ロール12と、支持ロール13と、駆動ロール14とに巻き付けられ、ワイドニップ化されたベルトニップ方式と称される定着器をもちいてよい。

【0031】

本発明は、記録媒体上に形成された未定着トナー像を、定着手段により加熱加圧定着する定着方法において、前記記録媒体上に形成されたトナー像を定着するために、前記記録媒体の搬送方向に直列に配列した少なくとも2台以上の定着器を通過することによって未定着トナー像の定着が行われるものであり、前記記録媒体が第一の定着器を通過する前後の記録媒体上温度の最大値をT1、第二の定着器を通過する前後の記録媒体上温度の最大値をT2、前記記録媒体の第一の定着器突出から第二の定着器突入までの間の記録媒体上温度の最小値をt、前記トナーのフローテスタ軟化温度をTs、流出開始温度をTfbとすると、前記T1、T2、tの関係が式(1)かつ式(2)を満足することを特徴とする定着方法である。

$$T_1 > T_{fb} \quad \text{式(1)}$$

$$T_2 > t > T_s \quad \text{式(2)}$$

【0032】

前記記録媒体上温度とは、記録媒体（坪量157(g/m²)コート紙）表面に高速応答性熱電対（安立計器株式会社SE80117）先端部線径50μmを、記録媒体が最初に定着器に突入する端部より50mm下流の位置に貼付し、2以上の定着器を連続的に通過させ、記録した温度である。図4に、本発明で定義している定着器通過前後の記録媒体上温度の最大値と定着器突出から突入までの間の記録媒体上温度の最小値、また、図3に示した定着装置に前記記録媒体を通過させた時の記録媒体上の温度推移を模式的に示した。

前記記録媒体上温度を T_1 、 T_2 、 t とし、トナーのフロー テスター軟化温度を T_s 、流出開始温度を T_{fb} とする時、 $T_1 > T_{fb}$ 、 $T_2 > t > T_s$ を満足する場合には、記録媒体搬送速度の比較的速い条件下でも、光沢度が高く、記録媒体上へのトナー載り量に依存せず光沢度が均一で、画像と記録媒体の光沢度の違和感が抑制された画像を、安定的に、また連続的に得ることができた。

【0034】

第一の定着器を通過する前後の記録媒体上温度の最大値 T_1 が、トナーフロー開始温度 T_{fb} 以下の場合は、定着画像のこすり試験で画像濃度低下が起こることがある。これは、第1定着通過時のトナーの粘性流動性が不足し、記録媒体との結着が弱くなつたためと推察される。第1の定着器通過時にトナーが T_{fb} を超えて加熱された場合には、トナーと記録媒体が確実に結着し、安定した画像が得られる。

【0035】

第二の定着器を通過する前後の記録媒体上温度の最大値 T_2 が、第一の定着器突出から第二の定着器突入までの間の記録媒体上温度の最小値を t 以下の場合には、光沢の均一性が低いムラの大きな画像となることがある。これは、第二定着通過によって、第一の定着器通過後、一旦低下した記録材温度が T_s 以上の温度に再度加熱されることで、画像表面のトナ一面の平滑性が整えられ、比較的高速の記録媒体搬送速度においても高い光沢度が得られたと考える。

【0036】

第一の定着器突出から第二の定着器突入までの間の記録媒体上温度の最小値を t が、軟化温度 T_s 以下の場合には、第2定着への円滑に突入せず、紙詰まり等の記録媒体の搬送不良が発生することがある。これは、第1定着器通過後の温度低下が大きいこと意味し、軟化温度を下回るとトナーの熱収縮が大きくなり、記録媒体のカールが発生しやすくなつたためと推測される。

【0037】

また、本発明の定着方法は、前記トナーのフロー テスター 1/2 法溶融温度を $T_1/2$ とするとき、第二の定着器を通過する前後の記録媒体上温度の最大値 T_2 が、 $T_2 > T_1/2$ のとき、光沢度の高い、光沢ムラの少ない、混色が進んだ色再現性に優れた画像となる。前記 T_2 が $T_1/2$ 以下であり、かつ T_2 が t 以上の場合には、画像面内光沢度の均一性は高いが、 T_2 が $T_1/2$ より小さいために溶融状態での粘性流動性が不足し、トナー2次色で混色が不十分となり、色再現性が劣ったものとなることがある。また、 T_2 が t 以下の場合には、場合は、第2定着通過によって、加えられる熱量が少ないため、トナー像を再溶解させることができないため、光沢度に変化を与えられず、トナー載り量の差が大きい画像において、光沢度ムラが顕著となる。また、定着強度も劣ったものとなる。

【0038】

また、本発明の定着方法においては、前記トナーが離型剤を含有し、示差走査熱量計測定における吸熱曲線において、最大吸熱ピークのピーク温度が 60 乃至 140°C の範囲にあることが好ましく、70 乃至 120°C の範囲に吸熱曲線の最大ピークがあることがより好ましい。最大吸熱ピークのピーク温度が 60°C 未満である場合は、高温環境に放置した際に離型剤がトナー表面に溶け出しやすくなり、トナーの耐ブロッキング性が悪くなることがある。また、高速現像を行う場合にトナーが現像スリープ、キャリアにスペントしやすくなることがある。逆に最大吸熱ピークのピーク温度が 140°C を超える場合は、トナー一定着溶融時に離型剤が迅速に溶融トナー表面に移行できず、離型性に劣るようになるために、高温オフセットが発生し易くなり、定着性が低下してしまう。また、低温定着ができなくなり、高速現像に適応できなくなる場合がある。

【0039】

具体的に離型剤としては、例えば低分子量ポリエチレン、低分子量ポリプロピレン、低分子量オレフィン共重合体、マイクロクリスタリン離型剤、パラフィン離型剤、フィッシュヤートロブッシュ離型剤の如き脂肪族炭化水素系離型剤；酸化ポリエチレン離型剤の如き脂

・加成性樹脂系離型剤の如き、加成性樹脂系離型剤ノ如キと加成性樹脂ノ如キを主成分とする離型剤；及び脱酸カルナバ離型剤の如き脂肪酸エステルを一部又は全部を脱酸化したものが挙げられる。さらにベヘニン酸モノグリセリドの如き脂肪酸と多価アルコールの部分エステル化物；植物性油脂を水素添加することによって得られるヒドロキシル基を有するメチルエステル化合物等が挙げられる。特に好ましく用いられる離型剤としては、分子鎖が短く、かつ立体障害が少なくモビリティに優れるバラフィン離型剤の如き脂肪族炭化水素系離型剤である。

【0040】

第一の定着器を通過する前後の記録媒体上温度の最大値T₁は、160℃以下であることが好ましく、110乃至160℃であることがより好ましく、さらに好ましくは130乃至145℃である。T₁が160℃を超える場合、記録媒体のカールが発生しやすく、第2定着への円滑な突入せず、紙詰まり等の記録媒体の搬送不良が発生することがある。

【0041】

また、第二の定着器を通過する前後の記録媒体上温度の最大値T₂は、190℃以下であることが好ましく、140乃至190℃であることがより好ましく、さらに好ましくは150乃至170℃である。本発明範囲の時、オフセットや巻きつきが発生せず、光沢度均一性が高い画像となる。T₂が190℃を超える場合、記録媒体と定着部材との分離性が悪化し、定着部材への巻きつきが発生することがある。

【0042】

前記トナーが離型剤を含有する場合に、第1定着通過前後でT_{f b}以上にまで加熱することで、ミクロ的には、離型剤の再凝集が起こり、見かけ上離型剤分散径が大きくなり、画像最表層へと染み出し露出している離型剤によって、第2定着通過時に定着部材からの記録媒体の離型性が向上する。結果として、定着部材からの分離が円滑に行われ、分離時に画像表面の平滑性が乱されることなく、光沢度の低下や光沢ムラのない、面内光沢の揃った画像となったと考えられる。また、この記録部材からの離型性の高さが、オフセットや巻きつきをも効果的に防止したと推測する。

【0043】

第二の定着器通過前後の記録媒体上温度の最大値T₂と第一の定着器突出から第二の定着器突入までの間の記録媒体上温度の最小値tとの差、ΔTは10乃至60deg.であることが好ましく、30乃至60deg.であることが、記録媒体上の面内光沢度の均一性をあげる上でより好ましい。ΔTが10未満の場合、光沢度が不足した画像となる場合がある。また、ΔTが60を超える場合、光沢度は高いが、オフセットや巻きつきが発生しやすくなる。

【0044】

次に、本発明に用いられるトナーについて詳しく説明する。

【0045】

本発明のトナーは、少なくとも結着樹脂、着色剤を含有したものであり、本発明に係るトナーの結着樹脂としては、種々の樹脂を用いることができる。具体的には、ポリエステル系樹脂、スチレン系樹脂、アクリル系樹脂、スチレンーアクリル系共重合体樹脂、エボキシ系樹脂等を用いることができる。結着樹脂として、少なくともポリエステルユニットを有する樹脂が好ましく用いられる。

【0046】

本発明のトナーに好ましく用いられる結着樹脂は、(a)ポリエステル樹脂、又は(b)ポリエステルユニットとビニル系重合体ユニットを有しているハイブリッド樹脂、又は(c)ハイブリッド樹脂とビニル系重合体との混合物、又は(d)ポリエステル樹脂とビニル系重合体との混合物、及びもしくは(e)ハイブリッド樹脂とポリエステル樹脂との混合物、及び(f)ポリエステルユニットとハイブリッド樹脂とビニル系重合体との混合物のいずれかから選択される樹脂である。

【0047】

なお、本発明において「ポリエステルユニット」とはポリエステルに由来する部分を示

し、「ヒールボリュームマークト」にはヒールボリュームに由来する部分を示す。小分子ヘンルユニットを構成するポリエステル系モノマーとしては、多価カルボン酸成分と多価アルコール成分であり、ビニル系重合体ユニットとは、ビニル基を有するモノマー成分であり、モノマー中に多価カルボン酸成分とビニル基を有するモノマー、または多価アルコール成分とビニル基を有するモノマーについては「ポリエステルユニット」成分として定義する。

【0048】

本発明のトナーに用いられる接着樹脂は、樹脂成分のゲルバーミエイションクロマトグラフィー(GPC)により測定される分子量分布が、メインピークを分子量3500乃至35000の領域に有しており、好ましくは、分子量5000乃至20000の領域に有しており、 M_w/M_n が5.0以上であることが好ましい。

【0049】

メインピークが3500未満である場合には、トナーの耐高温オフセット性が不十分となる。一方、メインピークが、分子量35000を超えると十分な低温定着性が得られなくなり、高速機での適用が難しくなる。また、 M_w/M_n が5.0未満である場合には、シャープメルトとなり、高いグロスは得られやすくなるが、耐高温オフセット性が得られなくなる。

【0050】

接着樹脂としてポリエステル系の樹脂を用いる場合は、アルコールとカルボン酸、もしくはカルボン酸無水物、カルボン酸エステル等が原料モノマーとして使用できる。具体的には、例えは2価アルコール成分としては、ポリオキシプロピレン(2.2)-2,2-ビス(4-ヒドロキシフェニル)プロパン、ポリオキシプロピレン(3.3)-2,2-ビス(4-ヒドロキシフェニル)プロパン、ポリオキシエチレン(2.0)-2,2-ビス(4-ヒドロキシフェニル)プロパン、ポリオキシプロピレン(2.0)-ポリオキシエチレン(2.0)-2,2-ビス(4-ヒドロキシフェニル)プロパン、ポリオキシプロピレン(6)-2,2-ビス(4-ヒドロキシフェニル)プロパン等のビスフェノールAのアルキレンオキシド付加物、エチレングリコール、ジエチレングリコール、トリエチレングリコール、1,2-プロピレングリコール、1,3-プロピレングリコール、1,4-ブタジオール、ネオベンチルグリコール、1,4-ブテンジオール、1,5-ペンタンジオール、1,6-ヘキサンジオール、1,4-シクロヘキサンジメタノール、ジプロピレングリコール、ポリエチレングリコール、ポリプロピレングリコール、ポリテトラメチレングリコール、ビスフェノールA、水素添加ビスフェノールA等が挙げられる。

【0051】

3価以上のアルコール成分としては、例えはソルビトール、1,2,3,6-ヘキサンテトローラー、1,4-ソルビタン、ペンタエリスリトール、ジペンタエリスリトール、トリペンタエリスリトール、1,2,4-ブタントリオール、1,2,5-ペンタントリオール、グリセローラー、2-メチルプロパントリオール、2-メチル-1,2,4-ブタントリオール、トリメチローラーエタン、トリメチローラープロパン、1,3,5-トリヒドロキシメチルベンゼン等が挙げられる。

【0052】

酸成分としては、フタル酸、イソフタル酸及びテレフタル酸の如き芳香族ジカルボン酸類又はその無水物；琥珀酸、アジピン酸、セバシン酸及びアゼライン酸の如きアルキルジカルボン酸類又はその無水物；炭素数6乃至12のアルキル基で置換された琥珀酸もしくはその無水物；フマル酸、マレイン酸及びシトラコン酸の如き不飽和ジカルボン酸類又はその無水物；が挙げられる。

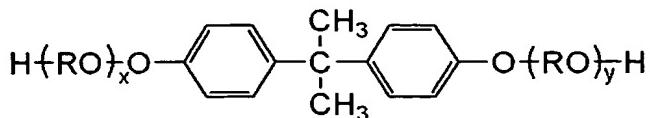
【0053】

それらの中でも、特に、下記一般式(1)で代表されるビスフェノール誘導体をジオール成分とし、2価以上のカルボン酸又はその酸無水物、又はその低級アルキルエステルとかからなるカルボン酸成分(例えは、フマル酸、マレイン酸、無水マレイン酸、フタル酸、テレフタル酸、トリメリット酸、ピロメリット酸等)を酸成分として、これらを縮重合し

・に小ツトヘノル倒加ル、ハノートツーとして、此刈な出電付仕で有りゆるいじめい。

【0054】

【化1】



(式中、Rはエチレン、プロピレン基であり、x、yはそれぞれ1以上の整数であり、かつx+yの平均値は2乃至10である。)

【0055】

また、非線形状ポリエステル樹脂を形成するための三価以上の多価カルボン酸成分としては、例えば、1，2，4-ベンゼントリカルボン酸、1，2，5-ベンゼントリカルボン酸、1，2，4-ナフタレントリカルボン酸、2，5，7-ナフタレントリカルボン酸、1，2，4，5-ベンゼンテトラカルボン酸および、これらの無水物やエスチル化合物が挙げられる。三価以上の多価カルボン酸成分の使用量は、全モノマー基準で0.1乃至1.9mol%が好ましい。

【0056】

さらに結着樹脂として、ポリエステルユニットとビニル系重合体ユニットを有しているハイブリッド樹脂を用いる場合、さらに良好な離型剤分散性と、低温定着性、耐オフセット性の向上が期待できる。本発明に用いられる「ハイブリッド樹脂成分」とは、ビニル系重合体ユニットとポリエステルユニットが化学的に結合された樹脂を意味する。具体的には、ポリエステルユニットと(メタ)アクリル酸エステルの如きカルボン酸エステル基を有するモノマーを重合したビニル系重合体ユニットとがエスチル交換反応によって形成されるものであり、好ましくはビニル系重合体を幹重合体、ポリエステルユニットを枝重合体としたグラフト共重合体(あるいはブロック共重合体)を形成するものである。

【0057】

ビニル系重合体を生成するためのビニル系モノマーとしては、次のようなものが挙げられる。スチレン；o-メチルスチレン、m-メチルスチレン、p-メチルスチレン、 α -メチルスチレン、p-フェニルスチレン、p-エチルスチレン、2,4-ジメチルスチレン、p-n-ブチルスチレン、p-tert-ブチルスチレン、p-n-ヘキシルスチレン、p-n-オクチルスチレン、p-n-ノニルスチレン、p-n-デシルスチレン、p-n-ドデシルスチレン、p-メトキシスチレン、p-クローラースチレン、3,4-ジクローラースチレン、m-ニトロスチレン、o-ニトロスチレン、p-ニトロスチレンの如きスチレン及びその誘導体；エチレン、プロピレン、ブチレン、イソブチレンの如きスチレン不飽和モノオレフィン類；ブタジエン、イソブレンの如き不飽和ポリエン類；塩化ビニル、塩化ビニルデン、臭化ビニル、フッ化ビニルの如きハロゲン化ビニル類；酢酸ビニル、プロピオン酸ビニル、ベンゾエ酸ビニルの如きビニルエステル類；メタクリル酸メチル、メタクリル酸エチル、メタクリル酸プロピル、メタクリル酸n-ブチル、メタクリル酸イソブチル、メタクリル酸n-オクチル、メタクリル酸ドデシル、メタクリル酸2-エチルヘキシル、メタクリル酸ステアリル、メタクリル酸フェニル、メタクリル酸ジメチルアミノエチル、メタクリル酸ジエチルアミノエチルの如き α -メチレン脂肪族モノカルボン酸エステル類；アクリル酸メチル、アクリル酸エチル、アクリル酸プロピル、アクリル酸n-ブチル、アクリル酸イソブチル、アクリル酸n-オクチル、アクリル酸ドデシル、アクリル酸2-エチルヘキシル、アクリル酸ステアリル、アクリル酸2-クローラーエチル、アクリル酸フェニルの如きアクリル酸エステル類；ビニルメチルエーテル、ビニルエチルエーテル、ビニルイソブチルエーテルの如きビニルエーテル類；ビニルメチルケトン、ビニルヘキシルケトン、メチルイソプロペニルケトンの如きビニルケトン類；N-ビニルピローラー、N-ビニルカルバゾール、N-ビニルインドール、N-ビニルピロリドンの如きN-ビニル化合物；ビニルナフタリン類；アクリロニトリル、メタクリロニトリル、アクリルアミドの如きアクリル酸もしくはメタクリル酸誘導体等が挙げられる。

さらに、マレイン酸、シトラコン酸、イタコン酸、アルケニルコハク酸、フマル酸、メサコン酸の如き不飽和二塩基酸；マレイン酸無水物、シトラコン酸無水物、イタコン酸無水物、アルケニルコハク酸無水物の如き不飽和二塩基酸無水物；マレイン酸メチルハーフエステル、マレイン酸エチルハーフエステル、マレイン酸ブチルハーフエステル、シトラコン酸メチルハーフエステル、シトラコン酸エチルハーフエステル、シトラコン酸ブチルハーフエステル、イタコン酸メチルハーフエステル、アルケニルコハク酸メチルハーフエステル、フマル酸メチルハーフエステル、メサコン酸メチルハーフエステルの如き不飽和二塩基酸のハーフエステル；ジメチルマレイン酸、ジメチルフマル酸の如き不飽和二塩基酸エステル；アクリル酸、メタクリル酸、クロトン酸、ケイヒ酸の如き α , β -不飽和酸；クロトン酸無水物、ケイヒ酸無水物の如き α , β -不飽和酸無水物、前記 α , β -不飽和酸と低級脂肪酸との無水物；アルケニルマロン酸、アルケニルグルタル酸、アルケニルアジピン酸、これらの酸無水物及びこれらのモノエステルの如きカルボキシル基を有するモノマーが挙げられる。

【0059】

さらに、2-ヒドロキシエチルアクリレート、2-ヒドロキシエチルメタクリレート、2-ヒドロキシプロビルメタクリレートなどのアクリル酸またはメタクリル酸エステル類；4-(1-ヒドロキシ-1-メチルブチル)スチレン、4-(1-ヒドロキシ-1-メチルヘキシル)スチレンの如きヒドロキシ基を有するモノマーが挙げられる。

【0060】

本発明のトナーにおいて、接着樹脂のビニル系重合体ユニットは、ビニル基を2個以上有する架橋剤で架橋された架橋構造を有していてもよいが、この場合に用いられる架橋剤は、芳香族ジビニル化合物として例えば、ジビニルベンゼン、ジビニルナフタレンが挙げられ；アルキル鎖で結ばれたシアクリレート化合物類として例えば、エチレングリコールシアクリレート、1, 3-ブチレングリコールシアクリレート、1, 4-ブタンジオールシアクリレート、1, 5-ベンタンジオールシアクリレート、1, 6-ヘキサンジオールシアクリレート、ネオペンチルグリコールシアクリレート及び以上の化合物のアクリレートをメタクリレートに代えたものが挙げられ；エーテル結合を含むアルキル鎖で結ばれたシアクリレート化合物類としては、例えば、ジエチレングリコールシアクリレート、トリエチレングリコールシアクリレート、テトラエチレングリコールシアクリレート、ボリエチレングリコール#400シアクリレート、ボリエチレングリコール#600シアクリレート、ジプロピレングリコールシアクリレート及び以上の化合物のアクリレートをメタクリレートに代えたものが挙げられ；芳香族基及びエーテル結合を含む鎖で結ばれたシアクリレート化合物類として例えば、ボリオキシエチレン(2)-2, 2-ビス(4-ヒドロキシフェニル)プロパンジアクリレート、ボリオキシエチレン(4)-2, 2-ビス(4-ヒドロキシフェニル)プロパンジアクリレート及び以上の化合物のアクリレートをメタクリレートに代えたものが挙げられる。

【0061】

多官能の架橋剤としては、ペンタエリスリトールトリアクリレート、トリメチローラーエタントリアクリレート、トリメチローラープロパントリアクリレート、テトラメチローラーメタンテトラアクリレート、オリゴエステルアクリレート及び以上の化合物のアクリレートをメタクリレートに代えたもの；トリアリルシアヌレート、トリアリルトリメリートが挙げられる。

【0062】

本発明ではビニル系重合体成分及び／又はポリエステル樹脂成分中に、両樹脂成分と反応し得るモノマー成分を含むことが好ましい。ポリエステル樹脂成分を構成するモノマーのうちビニル系重合体と反応し得るものとしては、例えば、フタル酸、マレイン酸、シトラコン酸、イタコン酸の如き不飽和ジカルボン酸又はその無水物などが挙げられる。ビニル系重合体成分を構成するモノマーのうちポリエステル樹脂成分と反応し得るものとしては、カルボキシル基又はヒドロキシ基を有するものや、アクリル酸もしくはメタクリル酸

・ テーナル焼却チリつれる。

【0063】

ビニル系重合体とポリエステル樹脂の反応生成物を得る方法としては、先に挙げたビニル系重合体及びポリエステル樹脂のそれぞれと反応しうるモノマー成分を含むポリマーが存在しているところで、どちらか一方もしくは両方の樹脂の重合反応をさせることにより得る方法が好ましい。

【0064】

本発明のビニル系重合体を製造する場合に用いられる重合開始剤としては、例えば、2, 2'-アゾビスイソブチロニトリル、2, 2'-アゾビス(4-メトキシ-2, 4-ジメチルバレロニトリル)、2, 2'-アゾビス(-2, 4-ジメチルバレロニトリル)、2, 2'-アゾビス(-2メチルブチロニトリル)、ジメチル-2, 2'-アゾビスイソブチレート、1, 1'-アゾビス(1-シクロヘキサンカルボニトリル)、2-(カーバモイルアゾ)-1-イソブチロニトリル、2, 2'-アゾビス(2, 4, 4-トリメチルペンタン)、2-フェニルアゾ-2, 4-ジメチル-4-メトキシバレロニトリル、2, 2'-アゾビス(2-メチル-ブロバン)、メチルエチルケトンバーオキサイド、アセチルアセトンバーオキサイド、シクロヘキサンバーオキサイドの如きケトンバーオキサイド類、2, 2-ビス(t-ブチルバーオキシ)ブタン、t-ブチルハイドロバーオキサイド、クメンハイドロバーオキサイド、1, 1, 3, 3-テトラメチルブチルハイドロバーオキサイド、ジ-t-ブチルバーオキサイド、t-ブチルクミルバーオキサイド、ジ-クミルバーオキサイド、 α , α' -ビス(t-ブチルバーオキシイソプロビル)ベンゼン、イソブチルバーオキサイド、オクタノイルバーオキサイド、デカノイルバーオキサイド、ラウロイルバーオキサイド、3, 5, 5-トリメチルヘキサノイルバーオキサイド、ベンゾイルバーオキサイド、m-トリオイルバーオキサイド、ジ-イソプロビルバーオキシジカーボネート、ジ-2-エチルヘキシルバーオキシジカーボネート、ジ-n-プロビルバーオキシジカーボネート、ジ-2-エトキシエチルバーオキシカーボネート、ジ-メトキシイソプロビルバーオキシカーボネート、アセチルシクロヘキシルスルホニルバーオキサイド、t-ブチルバーオキシアセテート、t-ブチルバーオキシイソブチレート、t-ブチルバーオキシネオデカノエイト、t-ブチルバーオキシ-2-エチルヘキサノエイト、t-ブチルバーオキシラウレート、t-ブチルバーオキシベンゾエイト、t-ブチルバーオキシイソプロビルカーボネート、ジ-t-ブチルバーオキシイソフタレート、t-ブチルバーオキシアリルカーボネート、t-アミルバーオキシ-2-エチルヘキサノエート、ジ-t-ブチルバーオキシヘキサハイドロテレフタレート、ジ-t-ブチルバーオキシアゼレートが挙げられる。

【0065】

本発明のトナーに用いられるハイブリッド樹脂を調製できる製造方法としては、例えば、以下の(1)乃至(6)に示す製造方法を挙げることができる。

【0066】

(1) ビニル系重合体、ポリエステル樹脂及びハイブリッド樹脂成分をそれぞれ製造後にブレンドする方法であり、ブレンドは有機溶剤(例えは、キシレン)に溶解・膨潤した後に有機溶剤を留去して製造される。尚、ハイブリッド樹脂成分は、ビニル系重合体とポリエステル樹脂を別々に製造後、少量の有機溶剤に溶解・膨潤させ、エステル化触媒及びアルコールを添加し、加熱することによりエステル交換反応を行なって合成されるエステル化合物を用いることができる。

【0067】

(2) ビニル系重合体ユニット製造後に、これの存在下にポリエステルユニット及びハイブリッド樹脂成分を製造する方法である。ハイブリッド樹脂成分はビニル系重合体ユニット(必要に応じてビニル系モノマーも添加できる)とポリエステルモノマー(アルコール、カルボン酸)及び/またはポリエステルとの反応により製造される。この場合も適宜、有機溶剤を使用することができる。

【0068】

（10）小リットルレード製造後に、ヒルリットルレードにヒールボトムリットルレードハイブリッド樹脂成分を製造する方法である。ハイブリッド樹脂成分はポリエステルユニット（必要に応じてポリエステルモノマーも添加できる）とビニル系モノマー及び／またはビニル系重合体ユニットとの反応により製造される。

【0069】

（4）ビニル系重合体ユニット及びポリエステルユニット製造後に、これらの重合体ユニット存在下にビニル系モノマー及び／またはポリエステルモノマー（アルコール、カルボン酸）を添加することによりハイブリッド樹脂成分を製造される。この場合も適宜、有機溶剤を使用することができます。

【0070】

（5）ハイブリッド樹脂成分を製造後、ビニル系モノマー及び／またはポリエステルモノマー（アルコール、カルボン酸）を添加して付加重合及び／又は縮重合反応を行うことによりビニル系重合体ユニット及びポリエステルユニットが製造される。この場合、ハイブリッド樹脂成分は上記（2）乃至（4）の製造方法により製造されるものを使用することもでき、必要に応じて公知の製造方法により製造されたものを使用することもできる。さらに、適宜、有機溶剤を使用することができます。

【0071】

（6）ビニル系モノマー及びポリエステルモノマー（アルコール、カルボン酸等）を混合して付加重合及び縮重合反応を連続して行うことによりビニル系重合体ユニット、ポリエステルユニット及びハイブリッド樹脂成分が製造される。さらに、適宜、有機溶剤を使用することができます。

【0072】

上記（1）乃至（5）の製造方法において、ビニル系重合体ユニット及び／またはポリエステルユニットは複数の異なる分子量、架橋度を有する重合体ユニットを使用することができます。

【0073】

尚、本発明のトナーに含有される結着樹脂は、上記ポリエステル樹脂と上記ハイブリッド樹脂との混合物を使用しても良い。

【0074】

本発明のトナーに含有される結着樹脂は、上記ポリエステル樹脂とビニル系重合体との混合物を使用しても良い。

【0075】

本発明のトナーに含有される結着樹脂は、上記ハイブリッド樹脂とビニル系重合体との混合物を使用しても良い。

【0076】

本発明のトナーには、必要に応じて種々の添加剤が含有されていてもよい。これら添加剤としては、例えば着色剤、荷電制御剤、離型剤、流動化剤等がある。

【0077】

本発明に用いられるトナーの着色剤としては、公知の顔料及び染料を単独で、又は併せて用いることができる。例えば染料としては、C. I. ダイレクトレッド1、C. I. ダイレクトレッド4、C. I. アシッドレッド1、C. I. ベーシックレッド1、C. I. モーダントレッド30、C. I. ダイレクトブルー1、C. I. ダイレクトブルー2、C. I. アシッドブルー9、C. I. アシッドブルー15、C. I. ベーシックブルー3、C. I. ベーシックブルー5、C. I. モーダントブルー7、C. I. ダイレクトグリーン6、C. I. ベーシックグリーン4、C. I. ベーシックグリーン6等が挙げられる。

【0078】

顔料としては、ミネラルファストイエロー、ネーブルイエロー、ナフトールイエローS、ハンザイエローG、バーマネントイエローNCG、タートラジンレーキ、モリブデンオレンジ、バーマネントオレンジGTR、ピラゾロンオレンジ、ベンジジンオレンジG、バーマネントレッド4R、ウォッチングレッドカルシウム塩、エオシンレーキ、ブリリアン

・トカーミンロ、マイン系、ノバヘッドハイタレントロ、クアルハイタレントレーラ、一
バルトブルー、アルカリブルーレーキ、ピクトリアブルーレーキ、フタロシアニンブルー
、ファーストスカイブルー、インダンスレンブルーBC、クロムグリーン、ピグメントグ
リーンB、マラカイトグリーンレーキ、ファイナルイエロークリーンG等が挙げられる。

【0079】

また、フルカラー画像形成用トナーとして使用する場合には、マゼンタ用着色顔料とし
ては、C. I. ピグメントレッド1、2、3、4、5、6、7、8、9、10、11、1
2、13、14、15、16、17、18、19、21、22、23、30、31、32
、37、38、39、40、41、48、49、50、51、52、53、54、55、
57、58、60、63、64、68、81、83、87、88、89、90、112、
114、122、123、163、202、206、207、209、238、C. I.
ピグメントバイオレット19、C. I. バットレッド1、2、10、13、15、23、
29、35等が挙げられる。

【0080】

係る顔料を単独で使用しても構わないが、染料と顔料と併用してもよい。マゼンタ用染
料としては、C. I. ソルベントレッド1、3、8、23、24、25、27、30、4
9、81、82、83、84、100、109、121、C. I. ディスバースレッド9
、C. I. ソルベントバイオレット8、13、14、21、27、C. I. ディスバース
バイオレット1の如き油溶染料；C. I. ベーシックレッド1、2、9、12、13、1
4、15、17、18、22、23、24、27、29、32、34、35、36、37
、38、39、40、C. I. ベーシックバイオレット1、3、7、10、14、15、
21、25、26、27、28の如き塩基性染料が挙げられる。

【0081】

シアン用着色顔料としては、C. I. ピグメントブルー2、3、15、15：1、15
：2、15：3、16、17；C. I. アシッドブルー6；C. I. アシッドブルー45
又はフタロシアニン骨格にタルイミドメチル基を1乃至5個置換した銅フタロシアニン
顔料等が挙げられる。

【0082】

イエロー用着色顔料としては、C. I. ピグメントイエロー1、2、3、4、5、6、
7、10、11、12、13、14、15、16、17、23、65、73、74、83
、93、97、155、180、185、C. I. バットイエロー1、3、20等が挙げ
られる。

【0083】

黒色の顔料として、例えば、ファーネスブラック、チャンネルブラック、アセチレンブ
ラック、サーマルブラック、ランプブラック等のカーボンブラックが用いられ、また、マ
グネットイト、フェライト等の磁性粉や、または、上記に示すイエロー／マゼンタ／シアン
／黒色着色剤を用いて黒色に調色されたものが利用できる。用いられる。

【0084】

着色剤の使用量は、結着樹脂100質量部に対して1乃至15質量部であることが好ま
しく、3乃至12質量部であることがより好ましく、4乃至10質量部であることがさら
に好ましい。着色剤の含有量が15質量部より多い場合には、透明性が低下し、加えて人
間の肌色に代表されるような中間色の再現性も低下し易くなり、さらにはトナーの帶電性
の安定性が低下し、また低温定着性も得られにくくなる。着色剤の含有量が1質量部より
少ない場合には、着色力が低くなり、濃度を出すためにトナーを多く使用しなければなら
なくなり、低温定着性に劣る場合がある。

【0085】

本発明のトナーは、公知の荷電制御剤と組み合わせて使用することもできる。このよう
な荷電制御剤としては、例えば、有機金属錯体、金属塩、キレート化合物で、モノアゾ金
属錯体、アセチルアセトン金属錯体、ヒドロキシカルボン酸金属錯体、ポリカルボン酸金
属錯体、ポリオール金属錯体等が挙げられる。その他には、カルボン酸の金属塩、カルボ

・ノ酸無小物、トヘノル焼寸ソハル小ノ酸硝等サマカ百狀不レロカソ相口サシモチリツル。また、荷電制御剤としては、ビスフェノール類、カリックスアレーン等のフェノール誘導体等も用いられる。本発明では、芳香族カルボン酸の金属化合物を用いることが、帶電の立ち上がりを良好にする上で好ましい。

【0086】

本発明においては、荷電制御剤は、結着樹脂100質量部に対する含有量が0.1乃至10質量部であることが好ましく、0.2乃至5質量部であることがより好ましい。0.1質量部より少ないと高温高湿から低温低湿までの環境でのトナーの帶電量の変化が大きくなる場合がある。10質量部より多いとトナーの低温定着性に劣る場合がある。

【0087】

本発明に用いられる離型剤は、先述の通りであるが、結着樹脂100質量部に対する含有量が1乃至10質量部であることが好ましく、2乃至8質量部であることがより好ましい。前記含有量が1質量部より少ないと、オイルレス定着時にうまく離型性を發揮できなかったり、低温定着性を満足できなかったりすることがある。10質量部を超えると、トナー表面へ離型剤が滲み出しやすくなり、現像性が悪化したり、耐スペント性が悪化する場合がある。本発明で用いられるフックスは、GPC測定による分子量分布において、数平均分子量(M_n)が好ましくは200乃至2000、より好ましくは M_n 350乃至1000であり、重量平均分子量(M_w)が好ましくは200乃至2500、より好ましくは350乃至1200であることが良い。フックスが上記範囲の分子量分布を持つことにより、トナーに好ましい熱特性をもたらすことができる。すなわち、上記範囲より M_n 又は M_w が小さくなると、熱的影響を過度に受けやすく、耐ブロッキング性、現像性に劣るようになり、上記範囲より M_n 又は M_w が大きくなると、外部からの熱を効果的に利用できず、優れた定着性、耐オフセット性を得ることができにくい。 M_w/M_n が2より大きくなると、分子量分布が広いために溶融挙動が熱に対してシャープでなくなり、良好な定着性と耐オフセット性を共に満足する領域が得られ難くなる。

【0088】

本発明に用いられるトナーには、流動性や現像性を制御する流動化剤として、公知の外添剤を添加することができる。外添剤としては、シリカ、アルミナ、酸化チタン、酸化セリウム等の各種無機酸化微粒子、必要に応じて疎水化処理した微粒子、ビニル系重合体、ステアリン酸亜鉛、樹脂微粒子等が使用できる。外添剤の添加量は、トナー粒子に対して0.02乃至5質量%の範囲が好ましい。

【0089】

さらには、帶電特性、流動性及び転写性向上を目的として酸化チタンの添加が好ましく、さらに好ましくは、シリカと酸化チタンを併用することが好ましい。

【0090】

酸化チタンを用いる理由としては、トナーの帶電特性を損ねることなく、流動性付与が十分に行われるためである。シリカのみを添加した場合、ネガ性が強いことから表面チャージアップを生じやすい。一方、その他の金属酸化物の場合、耐久時に帶電を低下させる。

【0091】

また、本発明に用いられる外添剤の一次粒径は、10乃至200nmであることが、流動性付与と耐久時におけるキャリアへの付着による帶電能劣化防止を両立させるために好ましい。また、BET法による比表面積は、20~500m²/gであることが好ましい。

【0092】

次に、本発明のトナーを製造する方法について説明する。本発明に使用できるトナー製造方法については、特に限定されず、従来公知の各種製造方法が用いられる。

【0093】

本発明のトナーは、材料選択の幅が広く、フローティング性を制御しやすさの観点から以下の製造方法が好適に用いられる。本発明のトナーは、結着樹脂、着色剤及び任意の材

竹で俗稱此株し、これで仰仰しく仰仰し、必女に心しし仰仰やソル形化處理マガ取處理を行ひ、これに必要に応じて前記流動化剤を混ぜることによって製造することが特に好ましい。

【0094】

まず、原料混合工程では、トナー内添剤として、少なくとも樹脂、着色剤を所定量秤量して配合し、混合する。混合装置の一例としては、ダブルコン・ミキサー、V型ミキサー、ドラム型ミキサー、スーパーミキサー、ヘンシェルミキサー、ナウターミキサー等がある。

【0095】

更に、上記で配合し、混合したトナー原料を溶融混練して、樹脂類を溶融し、その中に着色剤等を分散させる。その溶融混練工程では、例えば、加圧ニーダー、パンパリイミキサー等のバッチ式練り機や、連続式の練り機を用いることができる。近年では、連続生産できる等の優位性から、一軸又は二軸押出機が主流となっており、例えば、神戸製鋼所社製KTK型二軸押出機、東芝機械社製TEM型二軸押出機、ケイ・シー・ケイ社製二軸押出機、ブス社製コ・ニーダー等が一般的に使用される。更に、トナー原料を溶融混練することによって得られる着色樹脂組成物は、溶融混練後、2本ロール等で圧延され、水冷等で冷却する冷却工程を経て冷却される。

【0096】

そして一般的には上記で得られた着色樹脂組成物の冷却物は、次いで、粉碎工程で所望の粒径にまで粉碎される。粉碎工程では、まず、クラッシャー、ハンマーミル、フェザーミル等で粗粉碎され、更に、川崎重工業社製のクリプトロンシステム、日清エンジニアリング社製のスーパーローター等で粉碎される。その後、必要に応じて慣性分級方式のエルボージェット（日鉄鉱業社製）、遠心力分級方式のターボブレックス（ホソカワミクロン社製）等の分級機等の篩分機を用いて分級して分級品を得る。

【0097】

また、本発明においては、分級及び表面改質処理を同時に行うことができる、図4に示した表面改質装置が好ましく用いられる。

【0098】

図7に示す表面改質装置は、ケーシング85と、冷却水或いは不凍液を通水できるジャケット（不図示）と、所定の粒径以下の微粒子を分ける分級手段である分級ロータ71と、粒子に機械的な衝撃を与えて前記粒子の表面を処理する表面処理手段である分散ロータ76と、分散ロータ76の外周に対して所定の間隔を有して周設されるライナ74と、分級ロータ71で分けられた粒子のうちの所定の粒径を含む粒子を分散ロータ76に案内する案内手段であるガイドリング79と分級ロータ71で分けられた粒子のうちの所定の粒径以下の微粒子を装置の外に排出する排出手段である微粉回収用排出口72と、分散ロータ76で表面を処理された粒子を分級ロータ71に送る粒子循環手段である冷風導入口75と、被処理粒子をケーシング85内に導入するための原料供給口73と、表面を処理された粒子をケーシング85内から排出するための開閉自在な粉体排出口77及び排出弁78とを有する。

【0099】

分級ロータ71は、円筒状のロータであり、ケーシング85内の上側一端部に設けられている。微粉回収用排出口72は、分級ロータ71の内側の粒子を排出するように、ケーシング85の一端部に設けられている。原料供給口73は、ケーシング85の周面の中央部に設けられている。冷風導入口75は、ケーシング85の周面の他端面側に設けられている。粉体排出口77は、ケーシング85の周面で原料供給口73に対向する位置に設けられている。排出弁78は、粉体排出口77を自在に開閉する弁である。

【0100】

冷風導入口75と、原料供給口73及び粉体排出口77との間には、分散ロータ76及びライナ74が設けられている。ライナ74は、ケーシング85の内周面に沿って周設されている。分散ロータ76は、図8に示すように、円盤と、この円盤の周縁に、円盤の法

株に山つい皿亘ぐれる枚奴ソ内空ノ、ヘノ〇〇シテ月々。ガ取ローノリは、ノーシング85の下側上面に設けられており、かつライナ74と角型ディスク80との間に所定の間隔が形成される位置に設けられている。ケーシング85の中央部にはガイドリング9が設けられている。ガイドリング79は、円筒体であり、分級ロータ71の外周面の一部に被さる位置から、かつ分級ロータ76の近傍まで延出するように設けられている。ガイドリング79は、ケーシング85内に、ガイドリング79の外周面とケーシング85の内周面とに挟まれた空間である第一の空間81と、ガイドリング79の内側の空間である第二の空間82とを形成する。

【0101】

なお、分散ロータ76は、角型ディスク80の代わりに円柱状のピンを有していても良い。ライナ74は、本実施の形態では角型ディスク80に対向する表面に多数の溝が設けられているものとするが、表面に溝を有さないものであっても良い。また、分級ロータ71の設置方向は、図7に示したように縦型でも構わないし、横型でも構わない。また、分級ロータ71の個数は、図7に示したように単体でも構わないし、複数でも構わない。

【0102】

また、必要に応じて、例えば奈良機械製作所製のハイブリタイゼーションシステム、ホソカワミクロン社製のメカノフージョンシステムを用いて更に表面改質及び球形化処理を行ってもよい。このような場合では必要に応じて風力式篩のハイボルター（新東京機械社製）等の篩分機を用いても良い。更に、外添剤を外添処理する方法としては、分級されたトナーと公知の各種外添剤を所定量配合し、ヘンシェルミキサー、スーパーミキサー等の粉体にせん断力を与える高速攪拌機を外添機として用いて、攪拌・混合する方法が挙げられる。

【0103】

また、本発明に使用可能なトナーを製造する他の方法としては、懸濁重合方法を用いて直接トナー粒子を生成する方法や、单量体には可溶で得られる重合体が不溶な水系有機溶剤を用い直接トナー粒子を生成する分散重合方法、又は水溶性極性重合開始剤存在下で直接重合しトナー粒子を生成するソープフリー重合方法に代表される乳化重合方法を用いたトナー粒子を製造する方法等が挙げられる。また、マイクロカプセル製法のような界面重合法、in situ重合法、コアセルベースション法などの製造方法も使用することができる。

【0104】

懸濁重合法を用いてトナー粒子を生成する場合には、重合開始剤として、2,2'-アゾビス-(2,4-ジメチルバレノニトリル)、2,2'-アゾビスイソブチロニトリル、1,1'-アゾビス(シクロヘキサン-1-カルボニトリル)、2,2'-アゾビス-4-メトキシ-2,4-ジメチルバレノニトリル、アゾビスイソブチロニトリルの如きアゾ系重合開始剤；ベンゾイルペルオキシド、メチルエチルケトンペルオキシド、ジイソプロピルペルオキシカーボネート、クメンヒドロペルオキシド、2,4-ジクロロベンゾイルペルオキシド、ラウロイルペルオキシドの如き過酸化物系重合開始剤が用いられる。

【0105】

重合開始剤の添加量は、目的とする重合度により変化するが、一般的には单量体に対し0.5～20質量%添加され用いられる。重合開始剤の種類は、重合方法により若干異なるが、10時間半減期温度を参考に、単独又は混合し利用される。重合度を制御するための公知の架橋剤、連鎖移動剤、重合禁止剤等を更に添加し用いることも可能である。

【0106】

トナーの製造方法として懸濁重合を利用する場合には、分散剤として無機系酸化物を用いることができる。無機系酸化物としては、リン酸三カルシウム、リン酸マグネシウム、リン酸アルミニウム、リン酸亜鉛、炭酸カルシウム、炭酸マグネシウム、水酸化カルシウム、水酸化マグネシウム、水酸化アルミニウム、メタケイ酸カルシウム、硫酸カルシウム、硫酸バリウム、ペントナイト、シリカ、アルミナ等が挙げられる。有機系化合物としては、ポリビニルアルコール、ゼラチン、メチルセルロース、メチルヒドロキシプロピルセ

・ルローへ、エカルセルローへ、カル小インノカルセルローへソソム塗、ノノノオガ挙げられる。これらは水相に分散させて使用される。これら分散剤は、重合性单量体1.00質量部に対して0.2~10.0質量部を使用することが好ましい。

【0107】

これら分散剤は、市販のものをそのまま用いても良いが、細かい均一な粒度を有する分散粒子を得るために、分散媒中にて高速搅拌下にて該無機化合物を生成させることも出来る。例えは、リン酸三カルシウムの場合、高速搅拌下において、リン酸ナトリウム水溶液と塩化カルシウム水溶液を混合することで懸濁重合方法に好ましい分散剤を得ることが出来る。また、これら分散剤の微細化のための0.001~0.1質量部の界面活性剤を併用しても良い。具体的には市販のノニオン型、アニオン型又はカチオン型の界面活性剤が利用でき、例えはドデシル硫酸ナトリウム、テトラデシル硫酸ナトリウム、ベンダデシル硫酸ナトリウム、オクチル硫酸ナトリウム、オレイン酸ナトリウム、ラウリル酸ナトリウム、ステアリン酸カリウム、オレイン酸カルシウムが好ましく用いられる。

【0108】

トナーの製造方法に直接重合方法を用いる場合においては、以下の如き製造方法によつて具体的にトナーを製造することが可能である。单量体中に低軟化物質からなる離型剤、着色剤、荷電制御剤、重合開始剤その他の添加剤を加え、ホモジナイザー、超音波分散機等によって均一に溶解又は分散せしめた单量体組成物を、分散安定剤を含有する水相中に通常の搅拌機またはホモミキサー、ホモジナイザー等により分散させる。好ましくは单量体組成物からなる液滴を所望のトナー粒子のサイズを有するように搅拌速度・時間を調整し、造粒する。その後は分散安定剤の作用により、粒子状態が維持され、且つ粒子の沈降が防止される程度の搅拌を行えば良い。重合温度は40℃以上、一般的には50~90℃の温度に設定して重合を行う。重合反応後半に昇温しても良く、更に、耐久特性向上の目的で、未反応の重合性单量体及び副生成物を除去するために反応後半又は反応終了後に、一部水系媒体を留去しても良い。反応終了後、生成したトナー粒子を洗浄及びろ過により回収し、乾燥する。懸濁重合法においては、通常单量体系100質量部に対して水300~3000質量部を分散媒として使用するのが好ましい。

【0109】

次に、得られたトナー粒子に無機微粒子及び必要に応じて他の外添剤を外添する。外添処理する方法としては、分級されたトナー粒子と上述の無機微粒子(A)並びに必要に応じて無機微粒子(B)及び他の公知の各種外添剤を所定量配合し、ヘンシェルミキサー、スーパーミキサー等の、粉体にせん断力を与える高速搅拌機を外添機として用いて、搅拌・混合することにより本発明のトナーを得ることができる。

【0110】

加えて、本発明のトナーの重量平均粒径は、4~10μmであることが好ましく、5~9μmであることがより好ましい。

【0111】

トナーの重量平均粒径が10μmより大きい場合は、高画質化に寄与し得る微粒子が少ないことを意味し、高い画像濃度が得られ易く、トナーの流動性に優れるというメリットがあるものの、感光ドラム上の微細な静電荷像上には忠実に付着しづらく、ハイライト部の再現性が低下し、さらに解像性も低下する。また、必要以上にトナーが静電荷像に乗りすぎが起り、トナー消費量の増大を招きやすい傾向にもある。

【0112】

逆にトナーの重量平均粒径が4μmより小さい時には、トナーの単位質量あたりの帶電量が高くなり、画像濃度の低下、特に低温低湿下での画像濃度の低下が顕著となる。これでは、特にグラフィック画像の如き画像面積比率の高い用途には不向きである。

【0113】

さらに4μmより小さい時には、キャリアなどの帶電付与部材との接触帶電がスムーズに行われにくく、充分に帶電し得ないトナーが増大し、非画像部への飛び散りによるカブリが目立つ様になる。これに対処すべくキャリアの比表面積を稼ぐためにキャリアの小径

ILN-ちくわるの、半里丁身仕手 μ III个物ソトノ一には、トナー一日し被覆も起シリ勿ヽ、キャリアとの均一混合が短時間では達成されにくく、トナーの連続補給耐久においては、カブリが生じてしまう傾向にある。

【0114】

本発明のトナーは、トナーのみからなる（キャリアを含まない）一成分系現像剤及びトナーとキャリアとからなる二成分系現像剤のいずれにも適用できるものであり、何ら限定されないが、本発明のトナーを二成分系現像剤に用いる場合に、トナーは磁性キャリアと混合して使用される。磁性キャリアとしては、例えは表面酸化又は未酸化の鉄、リチウム、カルシウム、マグネシウム、ニッケル、銅、亜鉛、コバルト、マンガン、クロム、希土類の如き金属粒子、それらの合金粒子、酸化物粒子及びフェライト等が使用できる。上記磁性キャリア粒子の表面を樹脂で被覆した被覆キャリアは、現像スリーブに交流バイアスを印加する現像法において特に好ましい。被覆方法としては、樹脂の如き被覆材を溶剤中に溶解もしくは懸濁せしめて調製した塗布液を磁性キャリアコア粒子表面に付着せしめる方法、磁性キャリアコア粒子と被覆材とを粉体で混合する方法等、従来公知の方法が適用できる。磁性キャリアコア粒子表面への被覆材料としては、シリコーン樹脂、ポリエステル樹脂、スチレン系樹脂、アクリル系樹脂、ポリアミド、ポリビニルチラール、アミノアクリレート樹脂が挙げられる。これらは、単独或いは複数で用いる。上記被覆材料の処理量は、キャリアコア粒子に対し0.1～30質量%（好ましくは0.5～20質量%）が好ましい。これらキャリアの平均粒径は10～100μm、好ましくは20～70μmを有することが好ましい。本発明のトナーと磁性キャリアとを混合して二成分系現像剤を調製する場合、その混合比率は現像剤中のトナー濃度として、2～15質量%、好ましくは4～13質量%にすると通常良好な結果が得られる。トナー濃度が2質量%未満では画像濃度が低下しやすく、15質量%を超えるとカブリや機内飛散が発生しやすい。

【0115】

特に、マンガン、マグネシウム及び鉄成分を主成分として形成されるMn-Mg-Feの3元素の磁性フェライト粒子がキャリアとして好ましい。このような磁性キャリアは、樹脂で被覆されていることが好ましく、樹脂としてはシリコーン樹脂が好ましい。特に、含窒素シリコーン樹脂または、含窒素シランカップリング剤とシリコーン樹脂とが反応することにより生成した変性シリコーン樹脂が、本発明トナーへのマイナスの摩擦電荷の付与性、環境安定性、キャリアの表面の汚染に対する抑制の点で好ましい。

【0116】

磁性キャリアは、個数平均粒径が15乃至60μm（より好ましくは、25乃至50μm）がトナーの重量平均粒径との関係で好ましい。磁性キャリアを構成する磁性粒子を上記の個数平均粒径を有するように調製する方法としては、例えは、篩を用いることによる分級によって行うことが可能である。特に、精度良く分級を行うために、適当な目開きの篩を用いて複数回くり返してふるうことが好ましい。また、メッシュの開口の形状をメッキ等によって制御したものを使うことも有効な手段である。

【0117】

以下に本発明に関わる物性の分析・測定方法について述べる。

【0118】

＜記録媒体上温度＞

前記記録媒体上温度とは、記録媒体（坪量157（g/m²）コート紙）表面に高速応答性熱電対（安立計器株式会社SE80117）先端部線径50μmを、記録媒体が最初に定着器に突入する端部より50mm下流の位置に貼付し、2以上の定着器を連続的に通過させ、直接計測し、記録した温度である。

【0119】

＜トナーの軟化点、流出開始温度、1/2法溶融温度の測定方法＞

定荷重押出し式細管式レオメーター、所謂フローテスターにより測定されるものを指す。具体的な測定方法を以下に示す。フローテスターCF-T-500D（島津製作所）を用いて1cm³の試料を、試料を50℃にて5分間保温した後、4℃/minの速度で昇温

た。図4に、フロークスターのトナー測定時に得られる流动曲線を、横軸に温度、縦軸にピストンストロークをとり模式的に示した。図中に、本発明で定義する軟化温度T_s、流出開始温度T_{f b}、流出開始温度と流出終了温度の中点である1/2法溶融温度T_{1/2}を示した。

【0120】

<トナー及びワックスのDSCにおける最大吸熱ピークの測定>

トナー及びワックスの最大吸熱ピークは、示差熱分析測定装置(DSC測定装置)、DSC2920(TAインスツルメンツジャパン社製)を用いて、ASTM D3418-82に準じて測定することができる。

温度曲線：昇温I (30℃～200℃、昇温速度10℃/min)

降温I (200℃～30℃、降温速度10℃/min)

昇温II (30℃～200℃、昇温速度10℃/min)

【0121】

測定方法としては、5～20mg、好ましくは10mgの測定試料を精密に秤量する。これをアルミバン中に入れ、リファレンスとして空のアルミバンを用い、測定温度範囲30乃至200℃の間で、昇温速度10℃/minで常温常湿下で測定を行う。トナーの最大吸熱ピークは、昇温IIの過程で、樹脂T_gの吸熱ピーク以上の領域のベースラインからの高さが一番高いものを、若しくは樹脂T_gの吸熱ピークが別の吸熱ピークと重なり判別し難い場合、その重なるピークの極大ピークから高さが一番高いものを本発明のトナーの最大吸熱ピークとする。

【0122】

<接着樹脂のGPC測定による分子量分布>

ゲルバーミエーションクロマトグラフィー(GPC)によるクロマトグラムの分子量は次の条件で測定される。

【0123】

40℃のヒートチャンバー中でカラムを安定化させ、この温度におけるカラムに溶媒としてテトラヒドロフラン(THF)を毎分1mlの流速で流し、試料濃度として0.05～0.6質量%に調整した樹脂のTHF試料溶液を約50～200μl注入して測定する。試料の分子量測定にあたっては、試料の有する分子量分布を数種の単分散ポリスチレン標準試料により作成された検量線の対数値とカウント数(リテンションタイム)との関係から算出する。検量線作成用の標準ポリスチレン試料としては、例えば東ソー社製或いはPressure Chemical Co. 製の分子量が6×10²、2.1×10³、4×10³、1.75×10⁴、5.1×10⁴、1.1×10⁵、3.9×10⁵、8.6×10⁵、2×10⁶、4.48×10⁶のものを用い、少なくとも10点程度の標準ポリスチレン試料を用いるのが適当である。検出器にはRI(屈折率)検出器を用いる。

【0124】

カラムとしては、10³～2×10⁶の分子量領域を的確に測定するために、市販のポリスチレンジエルカラムを複数本組み合わせるのが良く、例えば昭和電工社製のshode x GPC KF-801, 802, 803, 804, 805, 806, 807の組み合せや、Waters社製のμ-styragel 500、10³、10⁴、10⁵の組み合せを挙げることができる。

【0125】

<ワックスの分子量分布>

(GPC測定条件)

- ・装置：GPC-150C(ウォーターズ社)
- ・カラム：GMH-HT 30cm 2連(東ソー社製)
- ・温度：135℃
- ・溶媒：o-ジクロロベンゼン(0.1%アイオノール添加)
- ・流速：1.0ml/min.

以上の条件で測定し、試料の分子量算出にあたっては、単分散ポリスチレン標準試料により作成した分子量校正曲線を使用した。更に、Mark-Houwink粘度式から導き出される換算式でポリエチレン換算することによって算出した。

【0126】

<トナーの平均円形度測定>

トナーの平均円形度は、フロー式粒子像測定装置「FPIA-2100型」（シスマックス社製）を用いて測定を行い、下式を用いて算出する。

【0127】

【数1】

$$\text{円相当径} = (\text{粒子投影面積} / \pi)^{1/2} \times 2$$

$$\text{円形度} = \frac{\text{粒子投影面積と同じ面積の円の周囲長}}{\text{粒子投影像の周囲長}}$$

【0128】

ここで、「粒子投影面積」とは二値化されたトナー粒子像の面積であり、「粒子投影像の周囲長」とは該トナー粒子像のエッジ点を結んで得られる輪郭線の長さと定義する。測定は、 512×512 の画像処理解像度 ($0.3 \mu\text{m} \times 0.3 \mu\text{m}$ の画素) で画像処理した時の粒子像の周囲長を用いる。

【0129】

本発明における円形度はトナー粒子の凹凸の度合いを示す指標であり、トナー粒子が完全な球形の場合に 1.000 を示し、表面形状が複雑になる程、円形度は小さな値となる。

【0130】

また、円形度頻度分布の平均値を意味する平均円形度 C は、粒度分布の分割点 i での円形度（中心値）を c_i 、測定粒子数を m とすると、次式から算出される。

【0131】

【数2】

$$\text{平均円形度 } C = \sum_{i=1}^m c_i / m$$

【0132】

なお、本発明で用いている測定装置である「FPIA-2100」は、各粒子の円形度を算出後、平均円形度の算出に当たって、得られた円形度によって、粒子を円形度 $0.4 \sim 1.0$ を 0.01 ごとに等分割したクラスに分け、その分割点の中心値と測定粒子数を用いて平均円形度の算出を行う。

【0133】

具体的な測定方法としては、容器中に予め不純固体物などを除去したイオン交換水 10 ml を用意し、その中に分散剤として界面活性剤、好ましくはアルキルベンゼンスルホン酸塩を加えた後、更に測定試料を 0.02 g 加え、均一に分散させる。分散させる手段としては、超音波分散機「Tetra 150型」（日科機バイオス社製）を用い、2分間分散処理を行い、測定用の分散液とする。その際、該分散液の温度が 40°C 以上とならない様に適宜冷却する。また、円形度のバラツキを抑えるため、フロー式粒子像分析装置 FPIA-2100 の機内温度が $26 \sim 27^\circ\text{C}$ になるよう装置の設置環境を $23^\circ\text{C} \pm 0.5^\circ\text{C}$ にコントロールし、一定時間おきに、好ましくは 2 時間おきに $2 \mu\text{m}$ ラテックス粒子を用いて自動焦点調整を行う。

【0134】

トナー粒子の円形度測定には、前記フロー式粒子像測定装置を用い、測定時のトナー粒子濃度が $3000 \sim 1 \text{ 万個}/\mu\text{l}$ となる様に該分散液濃度を再調整し、トナー粒子を 10

以上の上記の通り。即ち、ソリューションを用いて、円柱形状のトナーをハントして、トナー粒子の平均円形度を求める。

【0135】

さらに本発明で用いている測定装置である「FPIA-2100」は、従来よりトナーの形状を算出するために用いられていた「FPIA-1000」と比較して、処理粒子画像の倍率の向上、さらに取り込んだ画像の処理解像度を向上（ $256 \times 256 \rightarrow 512 \times 512$ ）によりトナーの形状測定の精度が上がっており、それにより微粒子のより確実な補足を達成している装置である。従って、本発明のように、より正確に形状を測定する必要がある場合には、より正確に形状に関する情報が得られるFPIA2100の方が有用である。

【0136】

＜トナーの粒度分布の測定＞

測定装置としては、コールターマルチサイザーII（コールター社製）を用いる。電解液は、約1%NaCl水溶液を用いる。電解液には、1級塩化ナトリウムを用いて調製された電解液や、例えば、ISOTON（登録商標）-II（コールターサイエンティフィックジャパン社製）が使用できる。

【0137】

測定方法としては、前記電解水溶液100乃至150ml中に分散剤として、界面活性剤（好ましくはアルキルベンゼンスルホン塩酸）を、0.1乃至5mlを加え、さらに測定試料を2乃至20mg加える。試料を懸濁した電解液を超音波分散器で約1乃至3分間分散処理し、アバーチャーとして100μmアバーチャーを用いて、前記測定装置により、試料の体積及び個数を各チャンネルごとに測定して、試料の体積分布と個数分布とを算出する。得られたこれらの分布から、試料の重量平均粒径を求める。チャンネルとしては、2.00乃至2.52μm；2.52乃至3.17μm；3.17乃至4.00μm；4.00乃至5.04μm；5.04乃至6.35μm；6.35乃至8.00μm；8.00乃至10.08μm；10.08乃至12.70μm；12.70乃至16.00μm；16.00乃至20.20μm；20.20乃至25.40μm；25.40乃至32.00μm；32乃至40.30μmの13チャンネルを用いる。

【0138】

＜光沢度計による画像光沢度の測定＞

光沢度の測定に関しては、VG-10型光沢度計（日本電色製）を用いて、60度方向の反射光量を測定することによって行った。ベタ画像の光沢度を、それぞれ5ヶ所（両端部、中心、端部と中心との中間点）測定し、平均の値をそれぞれの光沢度とした。測定としては、まず定電圧装置により6Vにセットする。次いで投光角度、受光角度をそれぞれ60°に合わせる。0点調整及び標準板を用い、標準設定の後に試料台の上に前記試料画像を置き、さらに下に白色紙3枚を重ねて測定を行い、標示部に示される数値を%単位で読みとる。この時S、S/10切替SWはSに合わせ、角度、感度切替SWは45-60に合わせる。

【0139】

＜画像濃度の測定＞

本発明において画像濃度の測定法としては、X-Rite社製のスペクトロデンシトメーター504で測定する。測定画像を任意に5回測定して、平均の値を画像濃度とした。

【0140】

＜無機微粒子の個数平均一次粒径の測定＞

無機微粒子の平均一次粒径は、走査型電子顕微鏡FE-SEM（日立製作所社製 S-4700）により10万倍に拡大したトナー粒子表面の写真を撮影し、その拡大写真を必要に応じて更に拡大して行い、それぞれの粒子について50個以上の粒子について定規、ノギス等を用い、その個数平均粒径一次粒径を測定する。その際、微粒子の組成判別は、指定した特定の元素のみを上記装置のX線マイクロアナライザーにより検出することにより行う。

<無機微粒子のB E T比表面積の測定>

B E T法に従って、比表面積測定装置オートソープ1（湯浅アイオニクス社製）を用いて試料表面に窒素ガスを吸着させ、B E T多点法を用いて比表面積を算出する。その際、試料を5時間真空引きを行う。

【実施例】

【0142】

以下に、具体的製造例及び実施例を挙げて本発明をより具体的に説明するが、本発明はこれらの実施例にのみ限定されるものではない。

【0143】

樹脂A製造例（ハイブリッド樹脂）

ビニル系重合体として、スチレン1.9m o l、2-エチルヘキシルアクリレート0.21m o l、フマル酸0.15m o l、 α -メチルスチレンの2量体0.03m o l、ジクミルバーオキサイド0.05m o lを滴下ロートに入れた。また、ポリオキシプロピレン(2.2)-2,2-ビス(4-ヒドロキシフェニル)プロパン7.0m o l、ポリオキシエチレン(2.2)-2,2-ビス(4-ヒドロキシフェニル)プロパン3.0m o l、テレフタル酸3.0m o l、無水トリメリット酸2.0m o l、フマル酸5.0m o l及び酸化ジブチル錫0.2gをガラス製4リットルの4つロフラスコに入れ、温度計、攪拌棒、コンデンサー及び窒素導入管を取りつけマントルヒーター内においた。次にフラスコ内を窒素ガスで置換した後、攪拌しながら徐々に昇温し、145°Cの温度で攪拌しつつ、先の滴下ロートよりビニル系樹脂の単量体、架橋剤及び重合開始剤を5時間かけて滴下した。次いで220°Cに昇温を行い、4時間反応させてハイブリッド樹脂を得た。G P C（ゲルバーミエーションクロマトグラフィ）による分子量測定の結果を表1に示す。なお、表1において、Mwは重量平均分子量であり、Mnは数平均分子量であり、Mpはピーク分子量である。

【0144】

樹脂B製造例（スチレンアクリル樹脂製造例）

・スチレン	70	質量部
・アクリル酸n-ブチル	25	質量部
・マレイン酸モノブチル	5	質量部
・ジ- <i>t</i> -ブチルバーオキサイド	1	質量部

上記各成分を、4つロフラスコ内でキシレン200質量部を攪拌しながら容器内を十分に窒素で置換し120°Cに昇温させた後3.0時間かけて滴下した。更にキシレン還流後下で重合を完了し、減圧下で溶媒を蒸留除去し、スチレン-アクリル樹脂を得た。G P C（ゲルバーミエーションクロマトグラフィ）による分子量測定の結果を表1に示す。

【0145】

樹脂C製造例（ポリエステル樹脂製造例）

ポリオキシプロピレン(2.2)-2,2-ビス(4-ヒドロキシフェニル)プロパン3.6m o l、ポリオキシエチレン(2.2)-2,2-ビス(4-ヒドロキシフェニル)プロパン1.6m o l、テレフタル酸1.7m o l、無水トリメリット酸1.1m o l、フマル酸2.4m o l及び酸化ジブチル錫0.1gをガラス製4リットルの4つロフラスコに入れ、温度計、攪拌棒、コンデンサー及び窒素導入管を取りつけマントルヒーター内においた。窒素雰囲気下で、200°Cで6時間反応させ、ポリエステル樹脂を得た。ハイブリッド樹脂製造例と同様にG P C（ゲルバーミエーションクロマトグラフィ）による分子量測定の結果を行い、結果を表1に示した。

【0146】

<トナー製造例1>

・ハイブリッド樹脂	100	質量部
・C. I. ピグメントブルー15:3	5	質量部
・ノルマルバラフィンワックス（最大級熱ピーク：70°C）	5	質量部

上記材料をヘンシェルミキサーにより十分予備混合し、二軸押出し混練機で任意のパル温度にて溶融混練した。冷却後ハンマーミルを用いて約1乃至2mm程度に粗粉碎し、次いでエアージェット方式による微粉碎機で $20\text{ }\mu\text{m}$ 以下の粒径に微粉碎した。さらに得られた微粉碎物を分級と機械式衝撃力を用いる表面改質処理を同時に行う装置にて分級および球形化し、粒度分布における体積平均径が $5.5\text{ }\mu\text{m}$ の着色粒子としてシアン系樹脂粒子（分級品）を得た。得られたシアン系樹脂粒子（分級品）100質量部に、疎水性シリカ（BET： $200\text{ m}^2/\text{g}$ ）1.0質量部、イソブチルトリメトキシシランで表面処理した酸化チタン微粒子（BET： $80\text{ m}^2/\text{g}$ ）を1.0質量部添加し、ヘンシェルミキサ（FM-75型、三井三池化工機（株）製）で混合して、トナー1を得た。

【0147】

トナー1のフローテスタ物性を測定したところ、軟化温度T_sが 71°C 、流出開始温度T_{f b}が 105°C 、1/2法溶融温度T_{1/2}が 131°C であった。フローテスタ物性値を、表2にまとめた。

【0148】

<トナー製造例2>

トナー製造例1において、離型剤として最大級熱ピークが 61°C のノルマルバラフィンワックスを使用した以外は、トナー製造例1と同様にしてトナー2を得た。トナー2のフローテスタ物性を表2にまとめた。

【0149】

<トナー製造例3>

トナー製造例1において、離型剤として最大級熱ピークが 137°C のポリプロピレンワックスを使用した以外は、トナー製造例1と同様にしてトナー3を得た。トナー3のフローテスタ物性を表2にまとめた。

【0150】

<トナー製造例4>

トナー製造例1において、離型剤として最大級熱ピークが 58°C のノルマルバラフィンワックスを使用した以外は、トナー製造例1と同様にしてトナー4を得た。トナー4のフローテスタ物性を表2にまとめた。

【0151】

<トナー製造例5>

トナー製造例1において、離型剤として最大級熱ピークが 141°C のポリプロピレンワックスを使用した以外は、トナー製造例1と同様にしてトナー5を得た。トナー5のフローテスタ物性を表2にまとめた。

【0152】

<トナー製造例6>

トナー製造例1において、C.I.ビグメントブルー15:3をC.I.ビグメントトイエロー74にした以外は、トナー製造例1と同様にしてトナー6を得た。トナー6のフローテスタ物性を表2にまとめた。

【0153】

<トナー製造例7>

トナー製造例1において、C.I.ビグメントブルー15:3をC.I.ビグメントレッド122にした以外は、トナー製造例1と同様にしてトナー7を得た。トナー7のフローテスタ物性を表2にまとめた。

【0154】

<トナー製造例8>

トナー製造例1において、C.I.ビグメントブルー15:3をカーボンブラックにした以外は、トナー製造例1と同様にしてトナー8を得た。トナー8のフローテスタ物性を表2にまとめた。

【0155】

トナー製造例8

トナー製造例8において、樹脂Aに替えて樹脂Bを使用し、離型剤としてポリエチレンワックスを使用した以外は、トナー製造例1と同様にしてトナー9を得た。トナー9のフローテスタ物性を表2にまとめた。

【0156】

<トナー製造例10>

トナー製造例1において、樹脂Aに替えて樹脂Cを使用し、離型剤を添加せず、トナー製造例1と同様にしてトナー10を得た。トナー10のフローテスタ物性を表2にまとめた。

【0157】

<トナー製造例11>

高速攪拌装置TK-ホモミキサー（特殊機化工業社製）を備えた2リットル用四つロフラスコ中に、イオン交換水710部と0.1mol/リットル-Na₃PO₄水溶液450部を添加し、高速攪拌装置の回転数を10000rpmに調整し、60℃に加温せしめた。ここに1.0mol/リットル-CaCl₂水溶液68部を徐々に添加し、微小な難水溶性分散在Ca₃(PO₄)₂を含む水系分散媒体を調製した。

【0158】

一方、

・スチレン単量体	165部
・n-ブチルアクリレート単量体	35部
・ジビニルベンゼン単量体	0.5部
・C.I.ピグメントブルー15:3	14部
・樹脂B	10部
・ジーターシャリブチルサリチル酸のアルミニウム化合物（荷電制御剤）	2部
・エステルワックス（最大級熱ピーク：68℃）	20部

上記原材料をアトライター（三井金属社製）を用い3時間分散させた後、重合開始剤である2,2'-アゾビス(2,4-ジメチルバレノニトリル)10部を添加して得られた重合性単量体組成物を、上記水系分散媒体中に投入し、高速攪拌装置の回転数を10000rpmに維持して造粒を行った。その後、バドル攪拌翼で攪拌しつつ70℃で2時間反応させた後、90℃で10時間重合させた。

【0159】

反応終了後、懸濁液を冷却し、希塩酸を加えて難水溶性分散剤を溶解し、濾過、水洗、乾燥させた後、風力分級で所望の粒度に分級し、着色粒子を得た。トナー製造例1と同様に外添混合して、トナー11を得た。トナー11のフローテスタ物性を表2にまとめた。

【0160】

<トナー製造例12>

・樹脂粒子分散液1の調製	
スチレン	370g
n-ブチルアクリレート	30g
アクリル酸	6g
ドデカンチオール	24g
四臭化炭素	4g

以上を混合、溶解したものを、非イオン性界面活性剤6g及びアニオン性界面活性剤10gをイオン交換水550gに溶解したものに、フラスコ中で分散し、乳化し、10分間ゆっくりと混合しながら、これに過硫酸アンモニウム4gを溶解したイオン交換水50gを投入し、窒素置換を行った後、前記フラスコ内を攪拌しながら内容物が70℃になるまでオイルバスで加熱し、5時間そのまま乳化重合を継続した。こうして、平均粒径が150nm、Tgが62℃、重量平均分子量(Mw)が12,000である樹脂粒子を分散させてなる樹脂粒子分散液1を調製した。

【0161】

スチレン	280 g
n-ブチルアクリレート	120 g
アクリル酸	8 g

以上を混合、溶解したものを、非イオン性界面活性剤6 g及びアニオン性界面活性剤12 gをイオン交換水550 gに溶解したものに、フラスコ中で分散し、乳化し、10分間ゆっくりと混合しながら、これに過硫酸アンモニウム3 gを溶解したイオン交換水50 gを投入し、窒素置換を行った後、前記フラスコ内を攪拌しながら内容物が70℃になるまでオイルバスで加熱し、5時間そのまま乳化重合を継続し、平均粒径が110 nm、ガラス転移点が55℃、重量平均分子量(M_w)が550,000である樹脂粒子を分散させてなる樹脂粒子分散液2を調製した。

【0162】

・離型剤粒子分散液1の調製

ポリプロピレンワックス(融点85℃)	50 g
アニオン性界面活性剤	5 g
イオン交換水	200 g

以上を95℃に加熱して、ホモジナイザー等を用いて分散した後、圧力吐出型ホモジナイザーで分散処理し、平均粒径が570 nmである離型剤を分散させてなる離型剤粒子分散液1を調製した。

【0163】

・着色剤粒子分散液1の調製

C. I. ピグメントブルー15:3	20 g
アニオン性界面活性剤	2 g
イオン交換水	78 g

以上を混合し、超音波洗浄機を用いて発振周波数26 kHzで10分間分散を行って着色剤粒子分散液(アニオン性)1を調製した。

【0164】

・混合液の調製

樹脂粒子分散液1	180 g
樹脂粒子分散液2	80 g
着色剤分散液1	30 g
離型剤分散液1	50 g

以上を丸型ステンレス製フラスコ中でホモジナイザー等を用いて混合し、分散して混合液を調製した。

【0165】

・凝集粒子の形成

上記混合液に凝集剤としてのカチオン性界面活性剤を1.5 g添加し、加熱用オイルバス中でフラスコ内を攪拌しながら50℃まで加熱した。50℃で1時間保持した後、光学顕微鏡にて観察すると体積平均粒径が約6.1 μmである凝集粒子が形成されていることが確認された。

【0166】

・融合

その後、ここにアニオン製界面活性剤3 gを追加した後、ステンレス製フラスコを密閉し、磁力シールを用いて攪拌を継続しながら105℃まで加熱し、3時間保持した。そして、冷却後、反応生成物をろ過し、イオン交換水で十分に洗浄した後、乾燥トナー製造例1と同様に外添混合して、トナー12を得た。トナー12のフローテスタ物性を表2にまとめた。

【0167】

<実施例1>

まず、シリコーン樹脂で表面被覆した磁性フェライトキャリア粒子(個数平均粒径50

・ μIIIノタゴン車輪に付して、トナーでO車輪を加え、ノーノーノーマッパーにより此口して現像剤を用意した。

【0168】

続いて、図6に示したベルトニップ方式の定着器（図2）とローラーニップ方式の定着器（図1）を、定着器ニップ間を500mm離して配置した外部定着装置Aを用意した。第一定着器のニップが35mm、第2定着器のニップが10mmとなるよう調整し、各定着器を温調した。350mm·sec⁻¹の記録媒体搬送速度で、記録媒体を前記定着装置に通過させたとき、前記記録媒体が第一の定着器を通過する前後の記録媒体上温度の最大値T₁が140°C、第二の定着器を通過する前後の記録媒体上温度の最大値T₂が152°C、前記記録媒体の第一の定着器突出から第二の定着器突入までの間の記録媒体上温度の最小値tが121°Cとなった。表3に記録媒体上温度T₁、T₂、tを示した。

【0169】

次に、カラー複写機CLC1000（キヤノン製）の定着ユニットを取り外した改造機で、単色モードで常温常湿度環境下（23°C/60%）において、記録媒体上のトナー載り量を1.3mg/cm²になるよう現像コントラストを調整し、先端余白5mmでA4紙（CLC推奨紙であるSK80）上に画像面積比率25%の未定着画像を作成した。表3に示した条件に調整した定着装置Aに未定着画像を通過させ、目視によりオフセット性と分離性を評価した。また、得られた定着画像を用いて、光沢度、定着強度を測定した。

【0170】

評価を実施したところ、オフセットや定着部材への巻きつきもなく、光沢度の高い、こすり試験による濃度低下のない、かさつき感のないなめらかな画像が、連続して得られた。評価結果は、表3に示した。

【0171】

以下に、評価項目と評価基準を下記に示し、評価結果を表3に示す。

【0172】

●光沢度

以下の手順で光沢度を測定した。

【0173】

A4紙（CLC推奨紙であるSK80）上に形成したトナー載り量が1.3mg/cm²の画像面積比率25%の先に出力したベタ画像を用いて光沢度を測定した。ベタ画像の光沢度を、それぞれ5ヶ所（両端部、中心、端部と中心との中間点）測定し、平均の値を光沢度とし、光沢度が26となり、光沢度の高い画像が得られた。

光沢度

A：20%以上

B：15%以上 20%未満

C：10%以上 15%未満

D：10%未満

【0174】

●定着強度

光沢度を測定した画像を用いて、以下の手順で定着強度を評価した。4.9kPa(50g/cm²)の荷重をかけ、シルボン紙により定着画像を摺擦し、摺擦前後の画像濃度の平均低下率(%)で以下の基準により評価した。濃度低下率が0.1%となり、実使用上全く問題のない定着強度となつた。

A：平均濃度低下率1%未満 (優)

B：平均濃度低下率5%未満 問題ないレベル (良)

C：平均濃度低下率10%未満 実用上許容できるレベル (可)

D：平均濃度低下率10%以上 実用上問題のあるレベル (不可)

【0175】

●耐オフセット性

カラー複写機CLC1000（キヤノン製）の定着ユニットを取り外した改造機で、单

mg/cm²になるよう現像コントラストを調整し、A4紙（CLC推奨紙であるSK80）上に画像面積比率25%の未定着画像を作成した。表3に示した条件に調整した定着装置Aを通過させた際のオフセットの程度を目視により確認し以下のように評価した。オフセットの発生は認められなかった。

- A：全くオフセットが発生しない。（優）
- B：ごく軽微に発生するが実用上問題無いレベル。（良）
- C：目立って発生し、実用として最低レベル。（可）
- D：著しく発生し、実用不可なレベル。（不可）

【0176】

●分離性

カラー複写機CLC1000（キヤノン製）の定着ユニットを取り外した改造機で、単色モードで常温常湿度環境下（23°C/60%）において、紙上のトナー載り量を1.3 mg/cm²になるよう現像コントラストを調整し、先端余白5mmでA4紙（CLC推奨紙であるSK80）上に画像面積比率25%の未定着画像を作成した。表3に示した条件に調整した定着装置Aを通過させ、分離性（巻きつき性）を評価した。分離性に問題はなかった。

- A：全く問題無く分離できる。
- B：分離できるが、やや巻付きそうな気配がある。
- C：巻付きが発生する。

【0177】

●カール及び搬送不良

カラー複写機CLC1000（キヤノン製）の定着ユニットを取り外した改造機で、単色モードで常温常湿度環境下（23°C/60%）において、紙上のトナー載り量を1.3 mg/cm²になるよう現像コントラストを調整し、先端余白5mmでA4紙（CLC推奨紙であるSK80）上に画像面積比率25%の未定着画像を10部作成した。表3に示した条件に調整した定着装置Aを順番に通過させ、搬送不良が起こる回数をカウントした。搬送不良は発生せず、カールも認められなかった。

- A：全く問題無く定着装置を通過した。
- B：第一定着通過後、軽微なカールが認められるが、第2定着を問題なく通過した。
- C：第一定着通過後、カールが発生するため、第2定着に記録媒体が突入しないものが5%以上であった。

【0178】

●光沢度均一性

以下の手順で光沢度均一性を評価した。

【0179】

さらに、カラー複写機CLC1000（キヤノン製）の定着ユニットを取り外した改造機で、単色モードで常温常湿度環境下（23°C/60%）において、コート紙（CANON、GLOSSY Brochure Paper：坪量148g/m²、記録媒体上光沢度：50）上に、単位面積当たりのトナー載り量を0.05～0.6mg/cm²の間でほぼ等間隔で17階調に設定し、各載り量でのベタ画像（1cm×29cm）をA4の横方向に並べた画像を出力した。表3に示した条件に調整した定着装置Aに未定着画像を通過させ、各階調の光沢度を測定し、画像光沢度均一性を評価した。

【0180】

上記画像光沢度の測定と同様に、VG-10型光沢度計（日本電色製）を用いて、60度方向の反射光量を測定した。各載り量毎の帯部画像の光沢度を測定し、光沢度が最大となった帯の光沢度をG_{max}、同様に光沢度が最小となった帯の光沢度をG_{min}としたとき、光沢度均一性をG_{max}とG_{min}の差△Gで評価した。光沢度均一性の評価基準を以下示した。

光沢度均一性

・ A・1 ブルーベンノ

B : 10以上～20未満(良)

C : 20以上～30未満(可)

D : 30以上～(不可)

各階調部分の光沢度を同様に評価し、光沢度が最大になった階調部分の光沢度 G_{max} が 51、最小となった階調部分の光沢度 G_{min} が 48、光沢度の最大となった部分の光沢度と最小となった部分の光沢度差 ΔG が 3 となり、載り量によらず、光沢度が極めて均一な画像が得られた。また、記録媒体の光沢度 PG が 50 であるのに対して、 G_{max} 及び G_{min} とも PG と近い値となっていることから、記録媒体光沢度と画像光沢度の差の極めて少ない、光沢度の揃った、違和感のない画像となった。

【0181】

<実施例2>

定着装置として、図 6 に示す定着装置 C を使用し、記録媒体上温度が表 3 に示す温度になるよう定着装置の温度を調整し実施例 1 と同様に評価を行なった。外部定着装置 C は、ベルトニップ方式の定着器（図 2）と 2 台のローラーニップ方式の定着器（図 1）を定着器ニップ間を 500 mm 離して配置し、第一定着器のニップが 35 mm、第 2 定着器のニップが 10 mm、第 3 定着器のニップが 10 mm となるよう調整したものである。各定着器を温調して、500 mm · sec⁻¹ の記録媒体搬送速度で未定着画像を前記定着装置に通過させたとき、前記記録媒体が第一の定着器を通過する前後の記録媒体上温度の最大値 T1 が 145 °C、第二の定着器を通過する前後の記録媒体上温度の最大値 T2 が 155 °C、第三の定着器を通過する前後の記録媒体上温度の最大値 T3 が 150 °C、前記記録媒体の第一の定着器突出から第二の定着器突入までの間の記録媒体上温度の最小値 t が 120 °C となった。表 3 に記録媒体上温度 T1、T2、T3、t を示した。

【0182】

オフセットや定着部材への巻きつきもなく、光沢度の高い、こすり試験による濃度低下のない画像が連続して得られた。また、載り量によらず光沢度の差が少なく、画像光沢均一性の高い画像となった。また、記録媒体光沢度と画像光沢度の差の極めて少ない、光沢度の揃った画像となった。評価結果は、表 3 に示した。

【0183】

<実施例3>

記録媒体上温度が表 3 の実施例 3 に示す温度になるよう定着装置 A の温度条件を調整した以外は、実施例 1 と同様に評価を行なった。光沢度、光沢度均一性と定着強度で実施例 1 より極僅かに劣ったものとなったが、実用上問題ない画像が得られた。評価結果を表 3 に示す。

【0184】

<実施例4>

定着装置 A のベルトニップ方式の定着器（図 2）とローラーニップ方式の定着器（図 1）を、定着器ニップ間を 1000 mm 離して配置し、記録媒体上温度が表 3 の実施例 4 に示す温度になるよう定着装置 A の温度条件を調整した以外は、実施例 1 と同様に評価を行なった。定着強度や光沢度均一性で、実施例 1 より極僅かに劣ったものとなったが、実用上問題ない画像が得られた。また、極軽微なカールが認められたものの、記録媒体の搬送性には障害は認められなかった。評価結果を表 3 に示す。

【0185】

<実施例5>

記録媒体上温度が表 3 の実施例 5 に示す温度になるよう定着装置 A の温度条件を調整した以外は、実施例 1 と同様に評価を行なった。光沢度と光沢度均一性で、実施例 1 より極僅かに劣ったものとなったが、実用上問題ない画像が得られた。評価結果を表 3 に示す。

【0186】

<実施例6>

記録媒体上温度が表 3 の実施例 6 に示す温度になるよう定着装置 A の温度条件を調整し

に以下は、大蛇四上と同様に計画通りなつた。ルーフルーフ同一仕じ、大蛇四上より僅かに劣ったものとなつたが、実用上問題ない画像が得られた。評価結果を表3に示す。

【0187】

<実施例7>

トナーとして、トナー2を使用し、記録媒体上温度が表3の実施例7に示す温度になるよう定着装置Aの温度条件を調整した以外は、実施例1と同様に評価を行なつた。軽微なオフセットが認められたが、実用上問題のレベルであった。得られた画像の光沢度やその他評価項目において問題はなかつた。評価結果を表3に示す。

【0188】

<実施例8>

トナーとして、トナー3を使用し、記録媒体上温度が表3の実施例8に示す温度になるよう定着装置Aの温度条件を調整した以外は、実施例1と同様に評価を行なつた。光沢度が実施例1と比較して、極僅かに低く、極軽微なオフセットが認められたが、実用上問題のない程度であり、画像も実用上問題のないものであった。評価結果を表3に示す。

【0189】

<実施例9>

トナーとして、トナー4を使用し、記録媒体上温度が表3の実施例9に示す温度になるよう定着装置Aの温度条件を調整した以外は、実施例1と同様に評価を行なつた。オフセットと分離性で実施例1より僅かに程度が悪いが、実用上問題のないレベルであり、画像の光沢度、光沢度均一性とも問題はなかつた。評価結果を表3に示す。

【0190】

<実施例10>

トナーとして、トナー5を使用し、記録媒体上温度が表3の実施例10に示す温度になるよう定着装置Aの温度条件を調整した以外は、実施例1と同様に評価を行なつた。オフセットと分離性で実施例1より僅かに程度が悪いが、実用上問題のないレベルであり、画像の光沢度は若干低めであったが、光沢度均一性とも問題はなかつた。評価結果を表3に示す。

【0191】

<実施例11>

記録媒体上温度が表3の実施例11に示す温度になるよう定着装置Aの温度条件を調整した以外は、実施例1と同様に評価を行なつた。光沢度、光沢度均一性と定着強度とも実施例1より劣ったものとなつたが、実用上問題ない画像が得られた。軽微なカールが発生し搬送性は実施例1に対して僅かに劣ったものとなつた。評価結果を表3に示す。

【0192】

<実施例12>

記録媒体上温度が表3の実施例12に示す温度になるよう定着装置Aの温度条件を調整した以外は、実施例1と同様に評価を行なつた。実施例1と比較すると、光沢度と光沢度均一性で若干悪目だが、実用上問題ない画像が得られた。評価結果を表3に示した。

【0193】

<実施例13>

記録媒体上温度が表3の実施例13に示す温度になるよう定着装置Aの温度条件を調整した以外は、実施例1と同様に評価を行なつた。実施例1と比較すると、分離性で若干劣つたが、実用上問題ない程度であった。画像の光沢度等は、問題のないものであった。評価結果を表3に示した。

【0194】

<実施例14>

記録媒体上温度が表3の実施例14に示す温度になるよう定着装置Aの温度条件を調整した以外は、実施例1と同様に評価を行なつた。実施例1と比較すると、分離性で若干劣つたが、実用上問題ない程度であった。画像の光沢度等は、問題のないものであった。評価結果を表3に示した。

<実施例15>

記録媒体上温度が表3の実施例15に示す温度になるよう定着装置Aの温度条件を調整した以外は、実施例1と同様に評価を行なった。実施例1と比較すると、オフセットと分離性で若干劣ったものとなったが、実用上問題ない程度であった。画像の光沢度等は、問題のないものであった。評価結果を表3に示した。

【0196】

<実施例16>

トナーとして、トナー6を使用し、記録媒体上温度が表3の実施例16に示す温度になるよう定着装置Aの温度条件を調整した以外は、実施例1と同様に評価を行なった。実施例1と比較すると、オフセットと分離性で若干劣ったものとなったが、実用上問題ない程度であった。画像の光沢度均一性が $\Delta G 15$ となり、実施例1と比較すると均一性が悪目となった。評価結果を表3に示した。

【0197】

<実施例17>

トナーとして、トナー7を使用し、記録媒体上温度が表3の実施例17に示す温度になるよう定着装置Aの温度条件を調整した以外は、実施例1と同様に評価を行なった。実施例1と比較すると、 ΔG が11となり、画像の光沢度均一性で若干劣るが、実用上問題のないレベルとなった。評価結果を表3に示した。

【0198】

<実施例18>

トナーとして、トナー8を使用し、記録媒体上温度が表3の実施例18に示す温度になるよう定着装置Aの温度条件を調整した以外は、実施例1と同様に評価を行なった。実施例1と比較すると、光沢度均一性で若干劣るが、実用上問題のないレベルとなった。評価結果を表3に示した。

【0199】

<実施例19>

トナーとして、トナー5を使用し、外部定着装置として2台のローラーニップ方式の定着器（図1）を、各定着器の定着ニップが10mmとなるよう調整し、また、定着器ニップ間の距離が500mmとなるよう配置した、図6に示す定着装置Bを使用し、記録媒体上温度が表3に示す温度になるよう定着装置の温度を調整した以外は、実施例1と同様に評価を行なった。実施例1と比較すると、画像の光沢度均一性で若干劣り、オフセット、分離性及びカールの程度が若干悪目であった。評価結果を表3に示した。

【0200】

<実施例20>

トナーとして、トナー9を使用し、実施例19と同じ定着装置Bを用意し、記録媒体上温度が表3の実施例20に示す温度になるよう定着装置Bの温度条件を調整した以外は、実施例1と同様に評価を行なった。実施例1と比較すると、光沢度均一性で若干劣るが、オフセットが、実用上許容できるギリギリのレベルとなった。

【0201】

<実施例21>

トナーとして、トナー10を使用し、実施例19と同じ定着装置Bを用意し、実施例21において、記録媒体上温度が表3の実施例21に示す温度になるよう定着装置Bの温度条件を調整した。定着装置Bには各定着器にシリコーンオイル塗布機構を設けた。それ以外は、実施例1と同様に評価を行なった。実施例1と比較すると、光沢度は高いが、光沢度均一性で若干劣り、記録媒体光沢度に対して、 G_{max} が高く、違和感のある画像となった。また、オフセット、分離性、搬送性でも課題があったものの、実用上なんとか許容できる範囲であった。

【0202】

<実施例22>

トナーとして、トナー11を使用し、大蛇の上に回して目衣直しで用意し、記録媒体上温度が表3の実施例22に示す温度になるよう定着装置Bの温度条件を調整した以外は、実施例1と同様に評価を行なった。光沢度、光沢度均一性は許容できるギリギリのレベルであった。定着強度や、オフセット、分離性、搬送性でも課題があったものの、実用上許容できるギリギリの範囲であった。

【0203】

<実施例23>

トナーとして、トナー12を使用し、実施例19と同じ定着装置Bを用意し、記録媒体上温度が表3の実施例23に示す温度になるよう定着装置Bの温度条件を調整した以外は、実施例1と同様に評価を行なった。光沢度、光沢度均一性は許容できるギリギリのレベルであった。定着強度や、オフセット、分離性、搬送性でも課題があったものの、実用上許容できるギリギリの範囲であった。

【0204】

<比較例1>

トナーとして、トナー12を使用し、外部定着装置として1台のローラーニップ方式の定着器（図1）を配置した、図6に示す定着装置Dを使用し、記録媒体上温度が表3に示す温度になるよう定着装置の温度を調整した以外は、実施例1と同様に評価を行なった。光沢度が不足し、トナー載り量によって光沢度の差が大きく、光沢度均一性が劣ったものとなった。また、記録媒体光沢度との差も大きく、違和感の大きい画像となった。その他、定着強度、オフセットや分離性なども劣ったものであり、実用上使用に耐えないレベルとなった。評価結果を表3に示す。

【0205】

<比較例2>

トナーとして、トナー12を使用し、実施例19と同じ定着装置Bを用意し、記録媒体上温度が表3の比較例2に示す温度になるよう定着装置Bの温度条件を調整した以外は、実施例1と同様に評価を行なった。光沢度が不足し、トナー載り量によって光沢度の差が大きく、光沢度均一性が劣ったものとなった。また、記録媒体光沢度との差も大きく、違和感の大きい画像となった。その他、定着強度、オフセットや分離性なども劣ったものであり、実用上使用に耐えないレベルとなった。評価結果を表3に示す。

【0206】

<比較例3>

トナーとして、トナー12を使用し、実施例19の定着装置Bの2台のローラーニップ方式定着器（図1）を、定着器ニップ間を1000mm離して配置し、記録媒体上温度が表3の比較例3に示す温度になるよう調整した以外は、実施例1と同様に評価を行なった。光沢度が不足し、トナー載り量によって光沢度の差が大きく、光沢度均一性が劣ったものとなった。また、記録媒体光沢度との差も大きく、違和感の大きい画像となった。その他、定着強度、オフセットや分離性なども劣ったものであり、実用上使用に耐えないレベルとなった。評価結果を表3に示す。

【0207】

<比較例4>

トナーとして、トナー11を使用し、実施例19と同じ定着装置Bを用意し、記録媒体上温度が表3の比較例4に示す温度になるよう定着装置Bの温度条件を調整した以外は、実施例1と同様に評価を行なった。光沢度が不足し、トナー載り量によって光沢度の差が大きく、光沢度均一性が劣ったものとなった。また、記録媒体光沢度との差も大きく、違和感の大きい画像となった。その他、定着強度、オフセットや分離性なども劣ったものであり、実用上使用に耐えないレベルとなった。評価結果を表3に示す。

【0208】

<比較例5>

トナーとして、トナー10を使用し、実施例19と同じ定着装置Bを用意し、各定着器にシリコーンオイル塗布機構を着けた定着装置Bを用い、記録媒体上温度が表3の比較例

・ に小々曲面によるのみの曲面不平を調整した。また、走査表面には甘心表面にシーランオイル塗布機構を設けた。実施例1と同様に評価を行なった。光沢度は高いが、トナー載り量によって光沢度の差が大きく、光沢度均一性が劣ったものとなった。また、記録媒体光沢度との差が大きく、違和感の大きい画像となった。その他、定着強度、オフセットや分離性なども劣ったものであり、実用上使用に耐えないレベルとなった。評価結果を表3に示す。

【0209】

【表1】

		Mw	Mn	Mw/Mn	Mp
樹脂A	ハイブリッド	66000	4400	15	8500
樹脂B	ステレンアクリル	320000	3400	94	7800/4900
樹脂C	ポリエステル	9800	3300	3	8400

【0210】

ナ一覧

	ナ-製法	結着樹脂	着色剤	離型剤	最大吸熱℃	軟化温度	流出開始温度	1/2法 溶融温度
					/°C	T _s	T _f b	T _f /2
ナ-1	粉碎法	樹脂A	C.I.ビグメントア-15:3	パラフィン	70	71	105	131
ナ-2	粉碎法	樹脂A	C.I.ビグメントア-15:3	パラフィン	61	70	106	132
ナ-3	粉碎法	樹脂A	C.I.ビグメントア-15:3	ボリウロビレノ	137	73	105	132
ナ-4	粉碎法	樹脂A	C.I.ビグメントア-15:3	パラフィン	58	71	108	136
ナ-5	粉碎法	樹脂A	C.I.ビグメントア-15:3	ボリウロビレノ	141	73	109	137
ナ-6	粉碎法	樹脂A	C.I.ビグメントイエロー-74	パラフィン	70	70	105	130
ナ-7	粉碎法	樹脂A	C.I.ビグメントオレンジ122	パラフィン	70	71	105	130
ナ-8	粉碎法	樹脂A	カーボンブラック	パラフィン	70	70	106	131
ナ-9	粉碎法	樹脂B	カーボンブラック	ボリエチレン	101	76	116	153
ナ-10	粉碎法	樹脂C	C.I.ビグメントア-15:3	—	—	75	122	135
ナ-11	懸濁重合法		C.I.ビグメントア-15:3	エスチル	68	73	144	180
ナ-12	乳化凝聚法		C.I.ビグメントア-15:3	ボリエチレン	98	68	106	134

【0211】

定着装置構成、定着条件及び評価結果

	t _s °C	T _b °C	T _{1/2} °C	定着装置 記録媒体 搬送速度 mm/sec ⁻¹	定着器 間距離 mm	織物 機種	T ₁ °C	t /sec	T ₂ °C	T ₃ °C	式(1)	式(2)	式(3)	熱型測 定法 最大吸熱 ℃/°C	G1.3 光沢 均一 度	記録 媒体 光反射 度	Gmax Gmin	△G	底層 温度 測定 度	低下率 t _外	初期 熱外 反射性									
実施例1	H-1	71	105	131	A	350	500	-	140	121	152	-	T1>Tf _b	T2>t>T _s	T2>T _{1/2}	70	A	26	A	50	48	1	0.1	A	A					
実施例2	H-1	71	105	131	C	500	1	-	145	120	155	150	†	†	†	A	25	A	50	48	53	5	A	0.1	A	A				
実施例3	H-1	71	105	131	A	350	†	-	111	104	152	-	†	†	†	A	20	A	50	45	54	9	B	2.2	A	A				
実施例4	H-1	71	105	131	A	350	1000	-	140	75	134	-	†	†	†	A	25	A	50	44	49	5	B	1.8	A	B				
実施例5	H-1	71	105	131	A	350	500	-	140	136	141	-	†	†	†	A	22	A	50	45	52	7	A	0.2	A	A				
実施例6	H-1	71	105	131	A	350	†	-	140	120	130	-	†	†	†	A	22	A	50	48	56	8	A	0.2	A	A				
実施例7	H-2	70	106	132	A	350	†	-	140	120	155	-	†	†	†	T2>T _{1/2}	61	A	26	A	50	51	56	5	A	0.2	B	A		
実施例8	H-3	73	105	132	A	350	†	-	140	120	155	-	†	†	†	T2<T _{1/2}	†	A	20	A	50	48	52	4	A	0.2	B	A		
実施例9	H-4	71	108	138	A	350	†	-	140	120	155	-	†	†	†	T2>T _{1/2}	†	A	25	A	50	49	54	5	A	0.2	B	A		
実施例10	H-5	73	108	137	A	350	†	-	140	120	155	-	†	†	†	T2>T _{1/2}	†	A	20	A	50	49	54	5	A	0.2	B	A		
実施例11	H-1	71	105	131	A	350	†	-	108	102	152	-	†	†	†	T2>T _{1/2}	†	B	18	B	50	43	54	11	B	3.6	A	B		
実施例12	H-1	71	105	131	A	350	†	-	158	140	155	-	†	†	†	T2>T _{1/2}	†	A	22	A	50	48	54	6	A	0.2	A	A		
実施例13	H-1	71	105	131	A	350	†	-	162	142	155	-	†	†	†	T2>T _{1/2}	†	A	24	A	50	45	53	8	A	0.2	B	A		
実施例14	H-1	71	105	131	A	350	†	-	140	130	188	-	†	†	†	T2>T _{1/2}	†	A	23	A	50	49	53	9	A	0.2	B	A		
実施例15	H-1	71	105	131	A	350	†	-	140	137	195	-	†	†	†	T2>T _{1/2}	†	A	24	B	50	44	53	11	A	0.2	B	A		
実施例16	H-6	70	105	130	A	350	†	-	140	125	188	-	†	†	†	T2>T _{1/2}	†	A	24	B	50	40	55	15	A	0.2	B	A		
実施例17	H-7	70	105	130	A	350	†	-	140	137	148	-	†	†	†	T2>T _{1/2}	†	A	22	B	50	48	57	11	A	0.2	A	A		
実施例18	H-8	71	105	130	A	350	†	-	140	137	144	-	†	†	†	T2>T _{1/2}	†	A	20	A	50	45	54	9	A	0.2	A	A		
実施例19	H-5	73	109	137	B	350	†	-	145	130	185	-	†	†	†	T2>T _{1/2}	†	A	141	A	20	B	50	44	59	15	A	0.2	B	B
実施例20	H-9	76	116	153	B	350	†	-	145	130	165	-	†	†	†	T2>T _{1/2}	†	B	18	B	50	38	54	16	A	0.2	C	B		
実施例21	H-10	68	88	116	B	350	†	あり	145	130	185	-	†	†	†	T2<T _{1/2}	†	D	8	D	50	51	70	19	A	0.8	C	B		
実施例22	H-11	73	144	180	B	350	†	-	145	130	165	-	†	†	†	T2>T _{1/2}	†	C	13	C	50	27	45	22	B	4.0	C	B		
実施例23	H-12	68	108	134	B	350	†	-	145	130	185	-	†	†	†	T2>T _{1/2}	†	C	11	C	50	20	45	25	C	8.0	C	B		
比較例1	H-12	68	106	134	D	350	†	-	185	-	-	-	-	-	-	T2>T _{1/2}	†	D	8	D	50	11	42	31	D	15.0	C	B		
比較例2	H-12	68	106	134	B	350	†	-	145	137	132	-	T1>Tf _b	T2<T _{t>Ts}	T2>T _{1/2}	D	8	D	50	14	48	34	C	9.0	C	A				
比較例3	H-12	68	106	134	B	350	1000	-	145	65	139	-	†	†	†	T2<t<T _s	T2>T _{1/2}	C	10	D	50	14	46	32	C	9.0	C	D		
比較例4	H-11	73	144	180	B	350	†	-	140	70	141	-	T1<Tf _b	†	T2<T _{1/2}	D	6	D	50	12	44	32	D	12.0	C	D				
比較例5	H-10	68	88	116	B	350	†	あり	85	70	180	-	†	†	†	T2>>T _s	T2>T _{1/2}	A	22	D	50	20	56	36	D	18.0	D	C		

【図面の簡単な説明】

【0212】

【図 1】半丸切ソローノーナノノリエヒカリの仕組みソ一列で小リ狭ハ凸じのる。

【図 2】本発明のベルトニップ方式と称する定着器の一例を示す模式図である。

【図 3】本発明の2つ以上の定着器を記録媒体搬送方向に直列に配置した定着装置の一例を示す模式図である。

【図 4】本発明の定着装置に、記録媒体を通過させたときの記録媒体上の温度推移を示す模式図である。

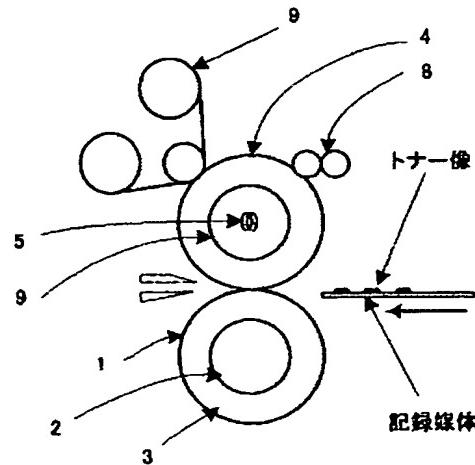
【図 5】本発明のフローテスタ昇温法における流動曲線と本発明で定義する軟化温度、流出開始温度、1／2法溶融温度を示す模式図である。

【図 6】実施例で使用する定着装置の模式図である。

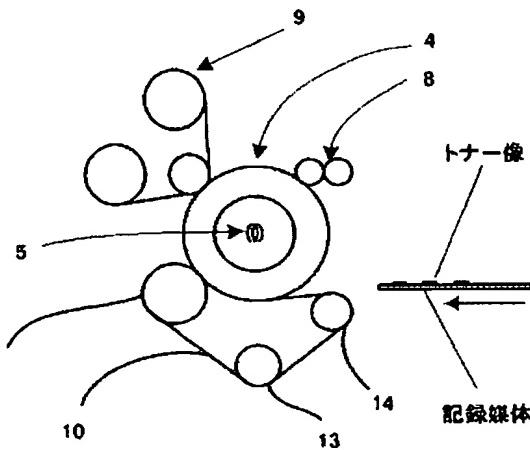
【図 7】本発明に用いられる表面改質装置の一例を示す模式図である。

【図 8】本発明に用いられる表面改質装置の分散ローターの一例を示す模式図である

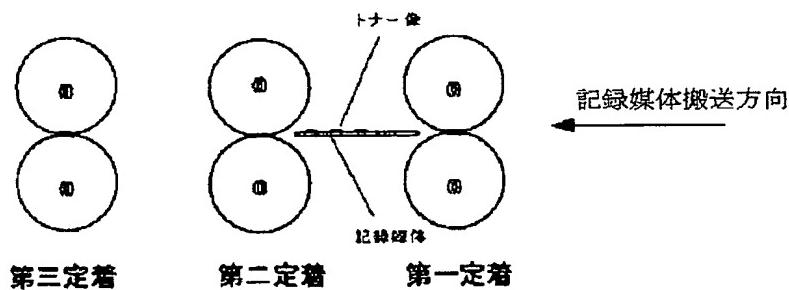
【図1】

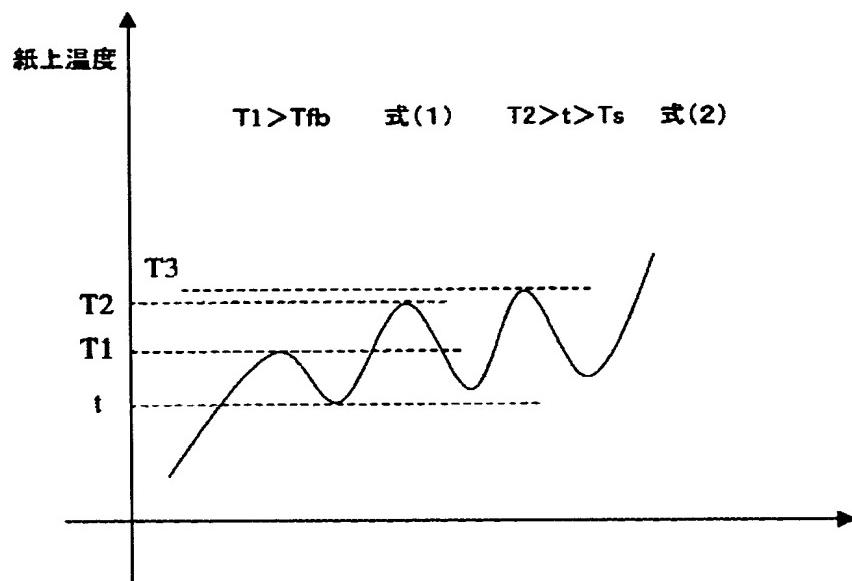


【図2】

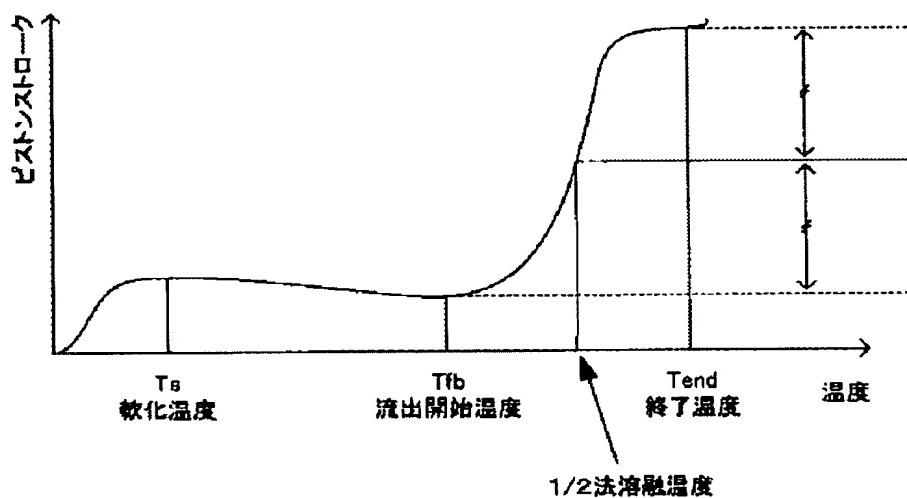


【図3】

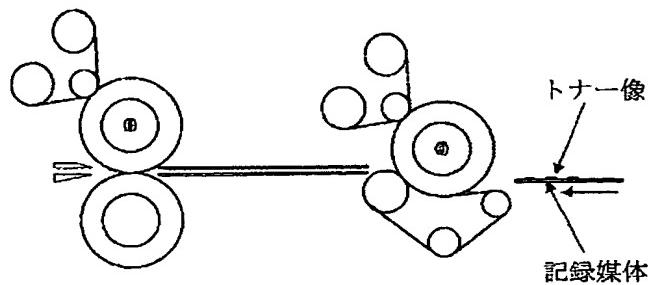




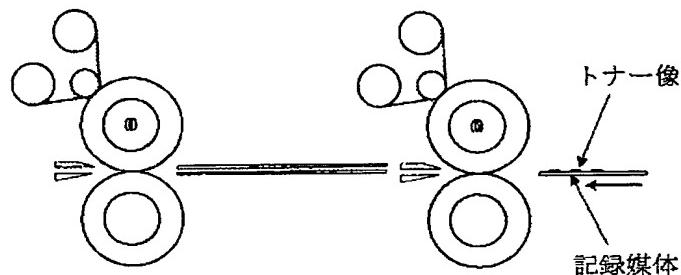
【図 5】



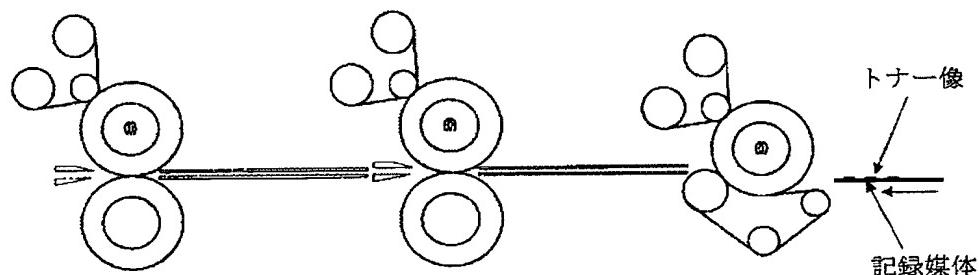
定着装置 A



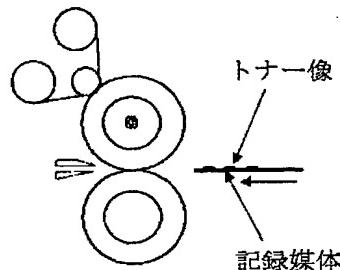
定着装置 B

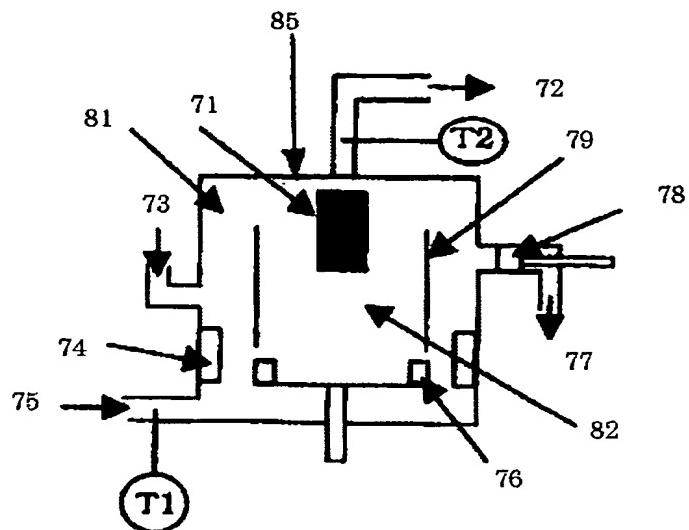


定着装置 C

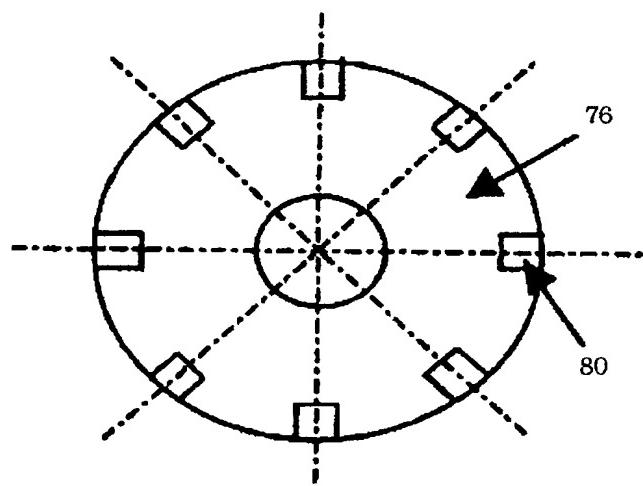


定着装置 D





【図8】



【要約】

【課題】 記録媒体搬送速度の比較的速い条件下に、光沢度が高く、記録媒体上へのトナー載り量に依存せず光沢度が均一で、画像と記録媒体の光沢度の違和感が抑制された画像を、安定的に、また連続的に得ることのできる定着方法及び定着装置を提供することにある。

【解決手段】 記録媒体上に形成された未定着トナー像を、定着手段により加熱加圧定着する定着方法及び定着装置において、前記記録媒体上に形成されたトナー像を定着するために、前記記録媒体の搬送方向に直列に配列した少なくとも2台以上の定着器を通過することによって未定着トナー像の定着が行われるものであり、

前記記録媒体が第一の定着器を通過する前後の記録媒体上温度の最大値を T_1 、第二の定着器を通過する前後の記録媒体上温度の最大値を T_2 、前記記録媒体の第一の定着器突出から第二の定着器突入までの間の記録媒体上温度の最小値を t とし、前記トナーのフローティング化温度を T_s 、流出開始温度を T_{fb} とすると、前記 T_1 、 T_2 、 t の関係が式(1)かつ式(2)を満足することを特徴とする。

$$T_1 > T_{fb} \quad \text{式(1)}$$

$$T_2 > t > T_s \quad \text{式(2)}$$

【選択図】 図4

000001007

19900830

新規登録

595017850

東京都大田区下丸子3丁目30番2号

キヤノン株式会社

Document made available under the Patent Cooperation Treaty (PCT)

International application number: PCT/JP05/007905

International filing date: 26 April 2005 (26.04.2005)

Document type: Certified copy of priority document

Document details: Country/Office: JP
Number: 2004-130276
Filing date: 26 April 2004 (26.04.2004)

Date of receipt at the International Bureau: 16 June 2005 (16.06.2005)

Remark: Priority document submitted or transmitted to the International Bureau in compliance with Rule 17.1(a) or (b)



World Intellectual Property Organization (WIPO) - Geneva, Switzerland
Organisation Mondiale de la Propriété Intellectuelle (OMPI) - Genève, Suisse

**This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning
Operations and is not part of the Official Record**

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:

- BLACK BORDERS**
- IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES**
- FADED TEXT OR DRAWING**
- BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING**
- SKEWED/SLANTED IMAGES**
- COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS**
- GRAY SCALE DOCUMENTS**
- LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT**
- REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY**
- OTHER:** _____

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.